

本 国 特 許 庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office

出願年月日

Date of Application:

2002年 1月21日

出願番号

Application Number:

特願2002-011885

[ST.10/C]:

[JP2002-011885]

出 願 人 Applicant(s):

富士写真フイルム株式会社

2002年 3月 8日

特 許 庁 長 官 Commissioner, Japan Patent Office



特2002-011885

【書類名】

特許願

【整理番号】

P-36061-1

【提出日】

平成14年 1月21日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

B41M 5/40

【発明者】

【住所又は居所】

静岡県富士宮市大中里200番地 富士写真フイルム株

式会社内

【氏名】

吉成 伸一

【発明者】

【住所又は居所】

静岡県富士宮市大中里200番地 富士写真フイルム株

式会社内

【氏名】

下村 彰宏

【発明者】

【住所又は居所】

静岡県富士宮市大中里200番地 富士写真フイルム株

式会社内

【氏名】

山本 充

【発明者】

【住所又は居所】

静岡県富士宮市大中里200番地 富士写真フイルム株

式会社内

【氏名】

晶山晶

【特許出願人】

【識別番号】

000005201

【氏名又は名称】

富士写真フイルム株式会社

【代理人】

【識別番号】

100105647

【弁理士】

【氏名又は名称】

小栗 昌平

【電話番号】

03-5561-3990

【選任した代理人】

【識別番号】 100105474

【弁理士】

【氏名又は名称】 本多 弘徳

【電話番号】 03-5561-3990

【選任した代理人】

【識別番号】 100108589

【弁理士】

【氏名又は名称】 市川 利光

【電話番号】 03-5561-3990

【選任した代理人】

【識別番号】 100115107

【弁理士】

【氏名又は名称】 高松 猛

【電話番号】 03-5561-3990

【選任した代理人】

【識別番号】 100090343

【弁理士】

【氏名又は名称】 栗宇 百合子・

【電話番号】 03-5561-3990

【先の出願に基づく優先権主張】

【出願番号】 特願2001- 18768

【出願日】 平成13年 1月26日

【先の出願に基づく優先権主張】

【出願番号】 特願2001-50351

【出願日】 平成13年 2月26日

【先の出願に基づく優先権主張】

【出願番号】 特願2001-79546

【出願日】 平成13年 3月19日

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 092740

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】

0003489

【プルーフの要否】

要

【書類名】

明細書

【発明の名称】

多色画像形成材料及び多色画像形成方法

【特許請求の範囲】

【請求項1】 受像層を有する受像シートと、支持体上に少なくとも光熱変換層と画像形成層とを有するイエロー、マゼンタ、シアン、及びブラックを含む少なくとも4種類以上の色の異なる熱転写シートを用い、各熱転写シートの画像形成層と前記受像シートの受像層とを対向して重ね合わせ、レーザー光を照射して、画像形成層のレーザー光照射領域を受像シートの受像層上へ転写して画像記録する多色画像形成材料において、前記各熱転写シートの画像形成層の層厚が0.01~1.5μmであり、かつレーザービームスポットの2次元エネルギー分布を主走査方向に積分し、副走査方向でのエネルギー分布にしたものの半値半幅に対して、レーザー転写された画像の線幅が0.8~2.0倍であることを特徴とする多色画像形成材料。

【請求項2】 受像層を有する受像シートと、支持体上に少なくとも光熱変換層と画像形成層とを有するイエロー、マゼンタ、シアン、及びブラックを含む少なくとも4種類以上の色の異なる熱転写シートを用い、各熱転写シートの画像形成層と前記受像シートの受像層とを対向して重ね合わせ、レーザー光を照射して、画像形成層のレーザー光照射領域を受像シートの受像層上へ転写して画像記録する多色画像形成材料において、前記熱転写シートが、分光分布の最大吸光度(ル面 x)が380~460nmの領域にあるイエロー色用熱転写シート、分光分布の最大吸光度(ル面 x)が540~600nmの領域にあるマゼンタ色用熱転写シート、分光分布の最大吸光度(ル面 x)が610~730nmの領域にあるシアン色用熱転写シート及びブラック色用熱転写シートからなることを特徴とする多色画像形成材料。

【請求項3】 前記画像形成層の色相($L1^*a1^*b1^*$)と目標色相($L2^*a2^*b2^*$)の間の色差を $\Delta E = \{(L1^*-L2^*)^2 + (a1^*-a2^*)^2 + (b1^*-b2^*)^2\}^{0.5}$ とし、光源が D_{65} 、Aで測定したときの前記 ΔE の変化の幅が、シアン色用熱転写シートで2. O以下、および/またはマゼンタ色用熱転写シートで1. 5以下、および/またはイエロー色用熱転写シートで2. O

以下となることを特徴とする請求項1または2に記載の多色画像形成材料。

【請求項4】 前記画像形成層に着色剤として少なくとも1種類のイエロー色有機顔料を含むイエロー色用熱転写シートの、該画像形成層のブルーフィルターによる反射光学濃度(OD_r)を該画像形成層の層厚(単位: μ m)で割った値Xが、1. 6以上であることを特徴とする請求項1または2に記載の多色画像形成材料。

【請求項 5 】 前記画像形成層に着色剤として少なくとも 1 種類のマゼンタ色有機顔料を含むマゼンタ色用熱転写シートの、該画像形成層のグリーンフィルターによる反射光学濃度 (OD_r) を該画像形成層の層厚(単位: μ m)で割った値 X が、1 。6 以上であることを特徴とする請求項 1 または 2 に記載の多色画像形成材料。

【請求項 6 】 前記画像形成層に着色剤として少なくとも 1 種類のシアン色有機顔料を含むシアン色用熱転写シートの、該画像形成層のレッドフィルターによる反射光学濃度(OD_r)を該画像形成層の層厚(単位: μ m)で割った値 Xが、2.0以上であることを特徴とする請求項 1 または 2 に記載の多色画像形成材料。

【請求項7】 前記画像形成層に着色剤として少なくとも1種類の黒色カーボンブラックを含むブラック色用熱転写シートの、該画像形成層のビジュアルフィルターによる反射光学濃度(OD_r)を該画像形成層の層厚(単位: μm)で割った値Xが、2. O以上であることを特徴とする請求項1または2に記載の多色画像形成材料。

【請求項 8 】 前記各熱転写シートの画像形成層の光学濃度(O D)と層厚(単位: μ m)の比O D / 層厚が 1. 5 0 以上であり、前記各熱転写シートの多色画像の記録面積が 5 1 5 m m × 7 2 8 m m 以上のサイズであり、前記転写画像の解像度が 2 4 0 0 d p i 以上であり、かつ前記熱転写シートの画像形成層中に高分子顔料分散剤、および/ またはリン酸エステル系顔料分散剤を含み、該高分子顔料分散剤は((C_2H_5) $_2$ N - (CH_2) $_z$ -O -)とエチレングリコールとプロピレングリーコールを含む共重合体、又はポリマーブレンドであり、それぞれの比率を 1:X: Yとすると X = 1 0 \sim 2 0、Y = 2 5 \sim 4 0 \sim 5 0、Z = 2

又は3であることを特徴とする請求項1または2に記載の多色画像形成材料。

【請求項9】 前記熱転写シートが前記画像形成層に着色剤として有機顔料及び/又はカーボンブラックを含有し、該有機顔料及び/又はカーボンブラックの粒子がそれぞれ単分散であり、かつ粒子径の変動係数がそれぞれ50%以下であることを特徴とする請求項1または2に記載の多色画像形成材料。

【請求項10】 前記転写画像の解像度が2400dpi以上の画像であることを特徴とする請求項1~9のいずれかに記載の多色画像形成材料。

【請求項11】 前記各熱転写シートの画像形成層および前記受像シートの 受像層の水に対する接触角が7.0~120.0°の範囲にあることを特徴とす る請求項1~10のいずれかに記載の多色画像形成材料。

【請求項12】 前記各熱転写シートの画像形成層の光学濃度(OD)と層厚(単位: μm)の比OD/層厚が1.80以上であり、前記受像シートの水に対する接触角が86°以下であることを特徴とする請求項1~11のいずれかに記載の多色画像形成材料。

【請求項13】 前記多色画像の記録面積が515mm×728mm以上のサイズであることを特徴とする請求項1~12のいずれかに記載の多色画像形成材料。

【請求項14】 請求項1~13のいずれかに記載の受像シートと、請求項1~13のいずれかに記載の少なくとも4種類以上の色の異なる熱転写シートを用い、各熱転写シートの画像形成層と前記受像シートの受像層とを対向して重ね合わせ、レーザー光を照射して、画像形成層のレーザー光照射領域を受像シートの受像層上へ転写して画像記録する工程を有する多色画像形成方法において、前記レーザー光照射領域の画像形成層を薄膜状態で受像シートに転写させることを特徴とする多色画像形成方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、レーザー光を用いて高解像度のフルカラー画像を形成する多色画像 形成材料と多色画像形成方法に関する。特に、本発明はデジタル画像信号からレ ーザー記録により、印刷分野におけるカラープルーフ(DDCP:ダイレクト・ディジタル・カラープルーフ)、あるいはマスク画像を作製するのに有用な多色画像形成材料と多色画像形成方法に関する。

[0002]

【従来の技術】

グラフィックアート分野では、カラー原稿からリスフィルムを用いて作製された一組の色分解フィルムを使用して印刷版の焼付けが行われるが、一般に、本印刷(実際の印刷作業)の前に色分解工程での誤りや色補正の必要性等をチェックするために、色分解フィルムからカラープルーフを作製している。カラープルーフには、中間調画像の高再現性を可能とする高解像力の実現や、高い工程安定性等の性能が望まれている。また、実際の印刷物に近似したカラープルーフを得るために、カラープルーフに使用される材料としては、実際の印刷物に使用される材料、例えば基材としては印刷本紙を、色材としては顔料を用いることが好ましい。また、カラープルーフの作製方法としては、現像液を用いない乾式の方法の要望が高い。

[0003]

乾式のカラープルーフ作製法として、最近の印刷前工程(プリプレス分野)における電子化システムの普及に伴い、デジタル信号から直接カラープルーフを作製する記録システムが開発されている。このような電子化システムは、特に高画質のカラープルーフを作製するのが目的であり、一般的には、150線/インチ以上の網点画像を再現する。デジタル信号から高画質のプルーフを記録するためには、デジタル信号により変調可能で、かつ記録光を細く絞り込むことが可能なレーザー光を記録ヘッドとして用いる。このため、レーザー光に対して高い記録感度を示し、かつ、高精細な網点を再現可能にする高解像力を示す画像形成材料の開発が必要となる。

[0004]

レーザー光を利用した転写画像形成方法に用いられる画像形成材料としては、 支持体上に、レーザー光を吸収して熱を発生する光熱変換層、及び顔料が熱溶融 性のワックス、バインダー等の成分中に分散された画像形成層をこの順に有する 熱溶融転写シート(特開平5-58045号公報)が知られている。これらの画像形成材料を用いる画像形成方法では、光熱変換層のレーザー光照射領域で発生した熱によりその領域に対応する画像形成層が溶融し、転写シート上に積層配置された受像シート上に転写され、受像シート上に転写画像が形成される。

[0005]

また、特開平6-219052号公報には、支持体上に、光熱変換物質を含む 光熱変換層、非常に薄層(0.03~0.3 μ m)の熱剥離層、色材を含む画像 形成層がこの順に設けられた熱転写シートが開示されている。この熱転写シート では、レーザー光を照射されることによって、前記熱剥離層の介在により結合さ れている画像形成層と光熱変換層との間の結合力が、低減され、熱転写シート上 に積層配置した受像シート上に、高精細な画像が形成される。前記熱転写シート を用いた画像形成方法は、所謂「アブレーション」を利用しており、具体的には 、レーザー光の照射を受けた領域で、熱剥離層が一部分解し、気化するため、そ の領域での画像形成層と光熱変換層との間の接合力が弱まり、その領域の画像形 成層が上に積層した受像シートに転写される現象を利用している。

[0006]

これらの画像形成方法は、受像シート材料として受像層(接着層)を付設した 印刷本紙を用いることができること、色の異なる画像を次々と受像シート上に転 写することによって多色画像が容易に得られること等の利点を有し、特にアブレーションを利用する画像形成方法は、高精細な画像が容易に得られるという利点 を有し、カラープルーフ(DDCP:ダイレクト・ディジタル・カラープルーフ)、あるいは高精細なマスク画像を作製するのに有用である。

[0007]

DTP環境が進む中、CTP(Computer To Plate)使用先は中間のフィルム出し工程がなくなり、校正刷りやアナログ方式のプルーフから DDCP方式によるプルーフニーズが強くなってきているが、近年さらに高品位 ・高安定性で、印刷一致性に優れた大サイズのDDCPが望まれている。

レーザー熱転写方式は高解像度での印画が可能であり、従来から①レーザー昇 華方式、②レーザーアブレーション方式、③レーザー溶融方式等のシステムがあ るが、いずれも記録網点形状がシャープでないという問題があった。①のレーザー昇華方式は色材として染料を用いているため、印刷物近似性が十分ではなく、かつ色材が昇華する方式であるため網点の輪郭がぼやけてしまい、解像度が十分高くないという問題があった。一方、レーザーアブレーション方式は色材として顔料を用いているため印刷物近似性は良好であるが、色材が飛散する方式であるため昇華方式と同様に網点の輪郭がぼやけてしまい、解像度が十分高くないという問題があった。更に、③のレーザー溶融方式も溶融物が流動するのでクリアーな輪郭が出ないという問題があった。

[0008]

また、特にカラープルーフ用途として熱転写シートを用いたとき、必要な反射 ODを本紙転写画像に得るためには画像形成層の厚みを厚くしなければならず、 その結果、画像形成層の熱容量が大きくなり記録感度の低下や解像力の低下を引 き起こすという問題がある。

特開平8-300829号公報及び同8-300830号公報には、充分な黒色度を有する転写像を得るためにカーボンブラックの着色力指数を120以下または125以下に制御する方法を開示している。着色力指数とは、標準ブラックの着色力を100としたときの条件下、ASTM N-440にて測定した値であり、30~100であることが更に好ましい旨の記載がある。

しかし、このような指標を用いても上記課題は解決できなかった。

[0009]

【発明が解決しようとする課題】

本発明は、前記従来における問題を解決し、以下の目的を達成することを課題とする。即ち、本発明の目的は高品位・高安定性で、印刷一致性に優れた大サイズのDDCPを提供することであり、具体的には本発明は、1)熱転写シートは顔料色材、印刷物との比較でも照明光源の影響を受けない、色材薄膜の転写で、網点のキレ、安定性に優れること、2)受像シートはレーザーエネルギー熱転写シートの画像形成層を安定、確実に受像できること、3)アート(コート)紙、マット紙、微塗工紙等少なくとも64~157g/m²の範囲に対応して本紙転写可能、微妙な質感描写や正確な紙白(ハイキー部)再現が出来ること、4)更

にきわめて安定した転写剥離性が得られることが目的である。異なる温湿度条件下において、マルチビームであるレーザー光により、高エネルギーでレーザー記録した場合も、画質が良好であり、安定した転写濃度の画像を受像シート上に形成し得る、多色画像形成材料及び多色画像形成方法を提供することを目的とする

[0010]

特に、高品位なカラープルーフは、その用途上、印刷物近似性が重要になって くる。すなわち、印刷物との色相をほぼ一致させることが重要であり、また、蛍 光灯や白熱灯など照明光源による色の見え方の変化が印刷物と同様である必要が ある。

したがって、本発明は、顔料色材と印刷物との比較において照明光源の影響を 受けず、印刷物近似性に優れた記録画像を得ることができる多色画像形成材料を 提供することを目的とする。

又、本発明は、記録感度及び解像力が高く、かつ安定して高い反射光学濃度(OD_r)の熱転写画像が提供できる多色画像形成材料を提供することも目的とする。

更に、本発明の目的は、安定して良好な解像度を有した熱転写画像を提供できる多色画像形成材料を提供することである。

[0011]

【課題を解決するための手段】

本発明の上記課題は下記(1)~(33)により達成された。

(1) 受像層を有する受像シートと、支持体上に少なくとも光熱変換層と画像形成層とを有するイエロー、マゼンタ、シアン、及びブラックを含む少なくとも4種類以上の色の異なる熱転写シートを用い、各熱転写シートの画像形成層と前記受像シートの受像層とを対向して重ね合わせ、レーザー光を照射して、画像形成層のレーザー光照射領域を受像シートの受像層上へ転写して画像記録する多色画像形成材料において、前記各熱転写シートの画像形成層の層厚が0.01~1.5 μmであり(好ましくは0.01~0.9 μmであり)、かつレーザービームスポットの2次元エネルギー分布を主走査方向に積分し、副走査方向でのエネ

ルギー分布にしたものの半値半幅に対して、レーザー転写された画像の線幅が0. $8\sim2$. 0倍である(好ましくは0. $8\sim1$. 7倍であり、更に好ましくは0. $8\sim1$. 2倍である)ことを特徴とする多色画像形成材料。

[0012]

- (2) 前記熱転写シートが、分光分布の最大吸光度(λ max)が380~460 n mの領域にあるイエロー色用熱転写シート、分光分布の最大吸光度(λ max)が540~600 n mの領域にあるマゼンタ色用熱転写シート、分光分布の最大吸光度(λ max)が610~730 n mの領域にあるシアン色用熱転写シート及びブラック色用熱転写シートからなることを特徴とする上記(1)に記載の多色画像形成材料。
- (3) 最大吸光度(λ max)における吸光度が1.0のときの半値幅が、前記イエロー色用熱転写シートでは $90\sim160$ nmであり、前記マゼンタ色用熱転写シートでは $40\sim130$ nmであり、前記シアン色用熱転写シートでは $90\sim160$ nmであることを特徴とする上記(2)に記載の多色画像形成材料。

[0013]

- (4) 前記画像形成層の色相(L1*a1*b1*)と目標色相(L2*a2*b2*)の間の色差を $\Delta E = \{(L1*-L2*)^2 + (a1*-a2*)^2 + (b1*-b2*)^2 \}$ 0.5 とし、光源が D_{65} 、Aで測定したときの前記 ΔE の変化の幅が、シアン色用熱転写シートで2. 0以下となることを特徴とする上記(1)に記載の多色画像形成材料。
- (5) 前記シアン色用熱転写シートの前記△Eが15.0以下であることを特徴とする上記(4)に記載の多色画像形成材料。
- (6) 前記該画像形成層の色相(L1*a1*b1*)と目標色相(L2*a2*b2*)の間の色差を $\Delta E = \{(L1*-L2*)^2 + (a1*-a2*)^2 + (b1*-b2*)^2 \}$ 0.5 とし、光源が D_{65} 、Aで測定したときの前記 ΔE の変化の幅が、マゼンタ色用熱転写シートで1.5以下となることを特徴とする上記(1)に記載の多色画像形成材料。
- (7) 前記マゼンタ色用熱転写シートの前記△Eが16.0以下であることを 特徴とする上記(6)に記載の多色画像形成材料。

- (8) 前記該画像形成層の色相(L1*a1*b1*)と目標色相(L2*a2*b2*)の間の色差を $\Delta E = \{(L1*-L2*)^2 + (a1*-a2*)^2 + (b1*-b2*)^2 \}$ 0.5 とし、光源が D_{65} 、Aで測定したときの前記 ΔE の変化の幅が、イエロー色用熱転写シートで2. O以下となるとなることを特徴とする上記(1)に記載の多色画像形成材料。
- (9) 前記イエロー色用熱転写シートの前記 Δ E が 5. 0 以下であることを特徴とする上記 (8) に記載の多色画像形成材料。

[0014]

- (10) 前記画像形成層に着色剤として少なくとも1種類のイエロー色有機顔料を含むイエロー色用熱転写シートの、該画像形成層のブルーフィルターによる反射光学濃度 (OD_r) を該画像形成層の層厚(単位: μ m)で割った値Xが、1.6以上であることを特徴とする上記(1)に記載の多色画像形成材料。
- (11) 前記Xの値が、2.0以上であることを特徴とする上記(10)に記載の多色画像形成材料。
- (12) 前記画像形成層に着色剤として少なくとも1種類のマゼンタ色有機顔料を含むマゼンタ色用熱転写シートの、該画像形成層のグリーンフィルターによる反射光学濃度 (OD_r) を該画像形成層の層厚(単位: μ m)で割った値Xが、1.6以上であることを特徴とする上記(1)に記載の多色画像形成材料。
- (13) 前記Xの値が、3.0以上であることを特徴とする上記(12)に記載の多色画像形成材料。
- (14) 前記画像形成層に着色剤として少なくとも1種類のシアン色有機顔料を含むシアン色用熱転写シートの、該画像形成層のレッドフィルターによる反射光学濃度 (OD_r) を該画像形成層の層厚(単位: μ m)で割った値Xが、2.0以上であることを特徴とする上記(1)に記載の多色画像形成材料。
- (15) 前記Xの値が、2.9以上であることを特徴とする上記(14)に記載の多色画像形成材料。
- (16) 前記画像形成層に着色剤として少なくとも1種類の黒色カーボンブラックを含むブラック色用熱転写シートの、該画像形成層のビジュアルフィルターによる反射光学濃度 (OD_r) を該画像形成層の層厚 (単位: μ m) で割った値

- Xが、2.0以上であることを特徴とする上記(1)に記載の多色画像形成材料
- (17) 前記Xの値が、2.7以上であることを特徴とする上記(16)に記載の多色画像形成材料。

[0015]

(18) 前記各熱転写シートの画像形成層の光学濃度(OD)と層厚(単位: μ m)の比OD/層厚が1.50以上であり、前記各熱転写シートの多色画像の記録面積が515mm×728mm以上のサイズであり、前記転写画像の解像度が2400dpi以上であり、かつ前記熱転写シートの画像形成層中に高分子顔料分散剤、および/またはリン酸エステル系顔料分散剤を含み、該高分子顔料分散剤は($(C_2H_5)_2$ N- $(CH_2)_z$ -O-)とエチレングリコールとプロピレングリーコールを含む共重合体、又はポリマーブレンドであり、それぞれの比率を1:X:YとするとX=10~20、Y=25~40であり、Z=2又は3であることを特徴とする上記(1)に記載の多色画像形成材料。

[0016]

- (19) 前記熱転写シートが前記画像形成層に着色剤として有機顔料及び/又はカーボンブラックを含有し、該有機顔料及び/又はカーボンブラックの粒子がそれぞれ単分散であり、かつ粒子径の変動係数がそれぞれ50%以下であることを特徴とする上記(1)に記載の多色画像形成材料。
- (20) 該有機顔料及び/又はカーボンブラックの平均粒子径が50~100 0nmであることを特徴とする上記(19)に記載の多色画像形成材料。

[0017]

- (21) 前記転写画像の解像度が2400dpi以上の画像であることを特徴とする上記(1)~(20)のいずれかに記載の多色画像形成材料。
- (22) 前記転写画像の解像度が2600dpi以上の画像であることを特徴とする上記(21)に記載の多色画像形成材料。
- (23) 前記各熱転写シートの画像形成層の光学濃度(OD)と層厚(単位: μ m)の比OD/層厚が1.50以上であることを特徴とする上記(1) \sim (2)のいずれかに記載の多色画像形成材料。

- (24) 前記各熱転写シートの画像形成層の光学濃度(OD)と層厚(単位: μm)の比OD/層厚が1.80以上であることを特徴とする上記(23)に記載の多色画像形成材料。
- (25) 前記各熱転写シートの画像形成層の光学濃度(OD)と層厚(単位: μm)の比OD/層厚が2.50以上であることを特徴とする上記(24)に記載の多色画像形成材料。
- (26) 前記各熱転写シートの画像形成層および前記受像シートの受像層の水に対する接触角が7.0~120.0°の範囲にあることを特徴とする上記(1)~(25)のいずれかに記載の多色画像形成材料。
- (27) 前記各熱転写シートの画像形成層の光学濃度(OD)と層厚(単位: μ m)の比OD/層厚が1.80以上であり、前記受像シートの水に対する接触角が86°以下であることを特徴とする上記(1)~(22)のいずれかに記載の多色画像形成材料。
- (28) 前記多色画像の記録面積が515mm×728mm以上のサイズであることを特徴とする上記(1)~(27)のいずれかに記載の多色画像形成材料
- (29) 前記多色画像の記録面積が594×841mm以上のサイズであることを特徴とする上記(28)に記載の多色画像形成材料。
- (30) 前記画像形成層が、顔料と、軟化点が $40\sim150$ $\mathbb C$ の温度範囲にある非晶質有機高分子重合体を、それぞれ $20\sim80$ 質量%含み、その厚さが $0.2\sim1.5$ μ mの範囲にあることを特徴とする上記(1) \sim (29) のいずれかに記載の多色画像形成材料。

[0018]

(31) 上記(1)~(30)のいずれかに記載の受像シートと、上記(1)~(30)のいずれかに記載の少なくとも4種類以上の色の異なる熱転写シートを用い、各熱転写シートの画像形成層と前記受像シートの受像層とを対向して重ね合わせ、レーザー光を照射して、画像形成層のレーザー光照射領域を受像シートの受像層上へ転写して画像記録する工程を有する多色画像形成方法において、前記レーザー光照射領域の画像形成層を薄膜状態で受像シートに転写させること

を特徴とする多色画像形成方法。

(32) 前記光熱変換層がレーザー光照射によって軟化し、該光熱変換層の上の画像形成層が押し上げられて受像シートに薄膜転写することを特徴とする上記 (31)に記載の多色画像形成方法。

[0019]

【発明の実施の形態】

我々は高品位・高安定性で、印刷一致性に優れたB2/A2以上更にはB1/A1以上の大サイズのDDCPを提供するために鋭意検討した結果、本紙転写・ 実網点出力・顔料タイプのB2サイズ以上の画像形成材料および出力機と高品位 CMSソフトからなるDDCP用レーザー熱転写記録システムを開発した。

我々が開発したレーザー熱転写記録システムの性能の特徴、システム構成及び技術ポイントの概要は次の通りである。性能の特徴は、①ドット形状がシャープであるため、印刷物近似性に優れた網点を再現できること、②色相の印刷物近似性が良好であること、③記録品質は環境温湿度の影響を受けにくく、また繰り返し再現性が良いため、安定したプルーフを作製できることである。このような性能の特徴が得られる材料の技術的ポイントは薄膜転写技術を確立したこと、レーザー熱転写システムに要求される材料の真空密着保持性・高解像度記録への追従・耐熱性の改良がポイントである。具体的には、①赤外吸収色素の導入による光熱変換層を薄膜化すること、②高Tgポリマーの導入による光熱変換層の耐熱性を強化すること、③耐熱性顔料導入により色相安定化を図ること、④ワックス、無機顔料等の低分子成分添加により接着力・凝集力をコントロールすること、⑤光熱変換層へのマット材添加により、画質劣化を伴わないで真空密着性を付与すること等が挙げられる。システムの技術的ポイントは①記録装置の多数枚連続集積のためのエアー搬送、②熱転写装置の、転写後カール低減のための本紙上挿入、③システム接続拡張性を持たせた汎用出力ドライバーの接続等が挙げられる。

このように我々が開発したレーザー熱転写記録システムは多様な性能の特徴、 システム構成及び技術ポイントによって構成されている。しかしこれらは例示で あって、本発明はこれらの手段に限定されるものではない。

[0020]

我々は個々の素材、光熱変換層、画像形成層、受像層などの各塗布層、各熱転写シートや受像シートなどは個々バラバラに存在するのではなく有機的、総合的に機能するようにすべきであり、更にこれら画像形成材料は記録装置や熱転写装置と組み合わされて最高の性能を発揮するものであるとの考えの基に開発を行った。我々は画像形成材料の各塗布層や構成する素材を十分吟味し、それらの素材の特長を最大限に引き出す塗布層を作り画像形成材料とし、この画像形成材料が最高の性能を発揮するような各種の物理特性の適当な範囲を見出した。その結果、各素材、各塗布層、各シートや物理特性との関係を極め、さらには画像形成材料と記録装置や熱転写装置と有機的、総合的に機能させることにより、思いもかけず、高性能な画像形成材料を見出すことができた。このような我々が開発したシステムにおける本発明の位置付けは、我々の開発したシステムを支える高性能の画像形成材料、即ちレーザー記録転写画像のにじみが、ほとんどないという高品質の画像形成材料とそれを得るための基本的な一つの手段である薄膜転写方式を規定する発明である。

[0021]

即ち、本発明の特徴は、受像シートに転写した画像領域がレーザー光照射領域を忠実に再現していることであり、具体的にはレーザービームスポットの2次元エネルギー分布を主走査方向に積分し、副走査方向でのエネルギー分布にしたものの半値半幅に対して、レーザー転写された画像の線幅が0.8~2.0倍、好ましくは0.8~1.2倍であることを特徴とする多色画像形成材料である。本発明の画像形成材料は従来のレーザー昇華方式、レーザーアブレーション方式、レーザー溶融方式等に用いられる画像形成材料とは異なる。

本発明において、レーザービームスポットの2次元エネルギー分布を実測し主 走査方向に積分し、副走査方向でのエネルギー分布にしたものの半値幅を便宜的 にレーザービーム幅とする。本発明の多色画像形成材料は、ある特定のレーザー ビーム幅を有するレーザー光の照射により熱転写シートの画像形成層を受像シー トの受像層上に転写したときに、転写された画像の線幅がそのレーザービーム幅 の0.8~2.0倍になるように熱転写シート及び受像シートの各材料が制御さ れてなるものである。

本発明において、好ましいレーザービーム幅を与えるレーザー光照射の条件は 、以下の通りである。

環境条件:18~26℃、30~65%RH

レーザー露光条件

ビーム径:10~30µm

主走查速度: 1~20m/秒

露光面の光強度:500~1500W/mm²

[0022]

本発明の一態様では、熱転写シートが、分光分布の最大吸光度(λ m a x)が 3 8 0~4 6 0 n m の領域にあるイエロー色用熱転写シート、分光分布の最大吸光度(λ m a x)が 5 4 0~6 0 0 n m の領域にあるマゼンタ色用熱転写シート、分光分布の最大吸光度(λ m a x)が 6 1 0~7 3 0 n m の領域にあるシアン 色用熱転写シート及びブラック色用熱転写シートからなる。これにより、高品位なカラープルーフとして、照明光源の影響を受けず、印刷物近似性に優れた記録画像を得ることができる。

具体的には、各熱転写シートの画像形成層に含まれる顔料を選択し、イエロー顔料として分光分布の最大吸光度(λ max)が3 80~4 60 nm(より好ましくは、3 80~4 30 nm)の領域にあるようなもの、マゼンタ顔料として分光分布の最大吸光度(λ max)が5 40~600 nmの領域にあるようなもの、シアン顔料として分光分布の最大吸光度(λ max)が6 30~7 30 nm(より好ましくは、6 10~7 30 nm)の領域にあるようなものを使用するとよい。

その中でもさらに、 λ maxにおける吸光度が1.0のときの半値幅が、イエロー顔料としては好ましくは90~160 n mであり、マゼンタ顔料としては好ましくは40~130 n mである。

尚、顔料の具体例については、後述する。

[0023]

本発明の一態様では、シアン、マゼンタまたはイエロー色用熱転写シートにおいて、光源として D_{65} 、Aを用いた際に各々の画像形成層の色差(Δ E)の変化の幅を特定値以下にする。

ここで、 $\Delta E = \{(L1^*-L2^*)^2 + (a1^*-a2^*)^2 + (b1^*-b2^*)^2\}^{0.5}$ であり、 $L^*a^*b^*$ 表色系の $L^*a^*b^*$ 空間における色相($L1^*a1^*b1^*$)と($L2^*a2^*b2^*$)の間の色差を示す。色相($L1^*a1^*b1^*$)は、画像形成層の色相をさす。この画像形成層の色相は画像形成層塗布液を現実の各熱転写シート作製の際の厚み及びODが同じとなるようPETベース上に塗布、乾燥し、その後、受像層上へと熱転写装置により転写して、更に本紙(特菱アート紙 128g)へ受像層ごと画像形成層を転写したものを試料とし測定したものである。色相($L2^*a2^*b2^*$)はJapan Color Version 2を試料とし測定したものである。

[0024]

上記色差を光源 D_{65} または光源Aの2種の光源を用いて測定し、 Δ Eの変化の幅、即ち、前者の Δ E 1 と後者の Δ E 2 との差の絶対値がシアン色用熱転写シートでは 2. 0以下、好ましくは 1. 5以下、マゼンタ色用熱転写シートでは 1. 5以下、好ましくは 1. 0以下、イエロー色用熱転写シートでは 2. 0以下、好ましくは 1. 5以下となるように画像形成層を形成するとよい。

各光源下の Δ Eの測定は、X-rite938(X-rite社製)により、 視野角 2° 、0/45、Black $Backingの条件で行う。ここで、光源<math>D_{65}$ とは、昼光に対応する光源を、光源Aとは白熱電灯に対応する光源を意味する。

[0025]

本発明では、ΔEの変化の幅を各色の熱転写シートで上記のような特定値以下に制御することにより、実際の系、即ち好ましくは画像形成層を光熱変換層上に設けた熱転写シートから受像層を経て本紙上に転写画像を形成した際に上記特定光源以外の種々の現実系の光源(蛍光灯、白色灯、太陽光等)における色の見え方が理想系の色相であるJapan Color Version 2に近似させることができる。

また、シアン色用熱転写シートの Δ Eは、15.0以下が好ましく、4.0以下が更に好ましい。マゼンタ色用熱転写シートの Δ Eは、16.0以下が好ましく、3.0以下が更に好ましい。イエロー色用熱転写シートの Δ Eは、5.0以下が好ましく、2.0以下が更に好ましい。

[002.6]

本発明の一態様では、熱転写シートにおいて、画像形成層に着色剤としてイエロー、マゼンタまたはシアン色用有機顔料又はカーボンブラックを含有し、かつ画像形成層のブルー、グリーン、レッドまたはビジュアルフィルターによる反射光学濃度(OD_r)を該画像形成層の層厚(単位: μ m)で割った値Xを特定の値をもつようにする。

ここで、反射光学濃度(OD_r)は、熱転写されて受像シート上に形成された ベタ画像を本紙に転写したものをX-rite938(X-rite社製)により上記フィルターを用いて測定されるものである。

各熱転写シートに対して、Xの値をある一定値以上にすることにより、画像形成層の厚みを薄くしても安定して高い反射光学濃度ODrを有する転写画像を得ることでき、記録感度や解像力の高い画像を得ることができる。

Xの具体的な値としては、イエロー色用熱転写シートでは、ブルーフィルターを用いて測定したOD $_r$ に対して、1.6以上、好ましくは2.0以上、マゼンタ色用熱転写シートでは、グリーンフィルターを用いて測定したOD $_r$ に対して、1.6以上、好ましくは3.0以上、シアン色用熱転写シートでは、レッドフィルターを用いて測定したOD $_r$ に対して、2.0以上、好ましくは2.9以上、ブラック色用熱転写シートでは、ビジュアルフィルターを用いて測定したOD $_r$ に対して、2.0以上、好ましくは2.7以上にするとよい。

値Xを上記範囲に調整する手段としては、着色力の高い顔料を選定すること及び画像形成層のバインダー量及び層厚を調整することが挙げられる。

[0027]

本発明の一態様では、熱転写シートの画像形成層中に、特定構造の高分子顔料 分散剤、および/またはリン酸エステル系を含有すること。これにより顔料の分 散性を改良し、DDCPとして必要な色再現性、印刷物との色相一致性を達成す ることができる。

また、着色力向上による画像形成層の薄膜化により感度や解像力を向上させる作用もあり、具体的には、上記顔料分散液を使用することや、必要に応じて適当な化学構造を有する顔料を選択する、画像形成層中の顔料比率を多くするなども合わせて、後述するように前記各熱転写シートの画像形成層の光学濃度(OD)と層厚(単位:μm)の比OD/層厚が1.50以上とすることにより、DDCPとして使用するに十分な感度や解像力を得ることができる。

また、製造時においても、本発明の顔料分散剤を用いることにより、塗布液の 安定性が良くなるため品質の安定が達成される。

[0028]

本発明に使用する顔料分散剤は、おもに低分子、高分子の界面活性剤などが代表的であり、顔料とともに顔料分散母液中に含有させ、顔料分散剤が顔料表面に吸着することで顔料の再凝集を防ぎ、顔料分散性を良化する。その機構は、顔料表面に吸着した顔料分散剤どうしによる立体障害により顔料粒子同士の接近を防ぐ場合と、電荷を有する顔料分散剤が顔料表面に吸着することにより電気2重層を形成して静電気的に顔料同士の接近を防ぐ場合がある。

[0029]

低分子系顔料分散剤としてはリン酸エステル系のものであり、具体的には、楠本化成製のディスパロンPW36(リン酸エステル系界面活性剤)等が挙げられる。

高分子系顔料分散剤の重量平均分子量は好ましくは $5000\sim100000$ 範囲である。具体的には、BYKchemie製のDisperBYKシリーズやICI製のソルスパースシリーズ等が挙げられる。好ましくは、((C_2H_5) $_2N-(CH_2)_z-O-$)とエチレングリコールとプロピレングリーコールを含む共重合体、又はポリマーブレンドであり、それぞれの比率を1:X:Yとすると $X=10\sim20$ 、 $Y=25\sim40$ であり、Z=2又は3としたものである。

本発明で使用する顔料分散剤は、対顔料比で1~50質量%の範囲で使用される。

[0030]

本発明の一態様では、熱転写シートにおいて、画像形成層に着色剤として有機 顔料及び/又はカーボンブラックを含有し、かつ該有機顔料及び/又はカーボン ブラックの粒子が単分散になるようにする。

粒子が単分散であるとは、粒径分布が1つのピークのみを持っていることを意味する。ただし、単分散の対象となる粒子の集合は、有機顔料においては有機化合物の化学構造が同じものとする。この場合、色相が同じで異なる化学構造の有機化合物を複数用いる場合は、互いに同一層でも別の層でも単分散の対象となる粒子は同じ化学構造の有機化合物粒子の集合とする。カーボンブラックとして、種類(平均粒子径や変動係数)の異なる複数種のものを用いる場合も、上記有機顔料と同様である。従って、本発明では、単分散であれば平均粒子径の異なる有機顔料及び/又はカーボンブラックを複数種用いることができ、それらは同一層乃至別々の層に用い得る。粒子径の変動係数は、50%以下が好ましく、35%以下がより好ましい。ここで使われる粒子径という言葉の定義は、顔料分散物の2次粒子径を指している。なお、2次粒子径とは会合のない独立した粒子である一次粒子が会合したものの粒子径である。この変動係数は、動的光散乱法(コールター社製動的光散乱測定器,N-4)を用いて測定されるが、100×σ/d(%)により定義される。dは平均粒子径、σは、粒子径の標準偏差を示す。

[0031]

有機顔料とは有機化合物からなる着色剤を意味し、イエロー、マゼンタ、シアンまたはブラックの色相を呈するものを指す。

有機顔料及び/又はカーボンブラックの平均粒子径は、 $50\sim1000$ n mであることが好ましく、更には $100\sim700$ n mの範囲が好ましい。前記平均粒子径が 50μ m未満であると、分散コストが上がったり、分散液がゲル化等を起こすことがあり、一方、 1000μ mを超えると、画像形成層の透明性を阻害したり、十分な着色力を得られなかったりする。

[0032]

単分散な有機顔料及び/又はカーボンブラックを得る手段としては、それら粒子を含む塗布液の分散法を選択すると共にその分散時間を調整すること等が挙げられる。

[0033]

また、本発明では、前記各熱転写シートの画像形成層の光学濃度(OD)と層厚の比OD/層厚(μm単位)(以下、OD/Tとも記す)を1.50以上に制御することができ、十分な転写濃度を有し、かつ高解像力の画像を得られる点で好ましい。OD/Tは1.80以上がより好ましく、2.50以上が更に好ましい。

OD/Tを上記範囲とすることにより転写濃度が高くかつ解像度の良好な画像 を得ることができる。また、画像形成層をより薄膜とすることにができ、色再現 性を向上させることができる。

光学濃度とは、熱転写シートから受像シートに転写された画像を更に特菱アート紙に本紙転写したものを、濃度計(X-rite938、X-rite社製)にてイエロー(Y)、マゼンタ(M)、シアン(C)またはブラック(K)等の各色の色モードにて測定されて得られるものを言う。

[0034]

また、本発明では、各熱転写シートの画像形成層および受像シートの受像層の水に対する接触角を7.0~120.0°の範囲に制御することが、記録特性の温湿度依存性が小さく、かつ転写感度を高くすることができるという点で好ましい。該接触角は、さらには30.0~100.0°の範囲が好ましい。接触角が7.0°以下の場合は記録時の温湿度の影響により記録画像の安定性が低下し、接触角が120.0°以上の場合は、転写感度が低くなる。

各層表面の水に対する接触角はコンタクトアングルメーター(Contact Angle Meter)CA-A型(協和界面科学(株)製)を用いて測定した値である。

また、各熱転写シートの画像形成層のOD/Tが1.80以上であり、受像シートの水に対する接触角が86°以下とするのが好ましい。

[0035]

さらに、本発明では、各熱転写シートの光熱変換層の光学濃度(OD_{LH})と層厚 (μ m) の比 OD_{LH} /層厚が好ましくは4.3 6以上であり、これによりレーザーの光を効率よく熱に変換し、転写感度の高い多色画像形成材料を得る事がで

きる。

[0036]

本発明の多色画像形成方法の特徴は、上記本発明の多色画像形成材料を用いて 、レーザー光照射領域の画像形成層が薄膜状態で受像シートに転写することであ る。

本発明は、我々が開発した薄膜転写方式によって転写画像のにじみがない優れた解像度の多色画像形成材料が得られ、この薄膜転写方式は従来の①レーザー昇華方式、②レーザーアブレーション方式、③レーザー溶融方式等のシステムよりも優れた方法であるが、本発明の多色画像形成材料は当然の如く、なんらその方法に限定されるものではない。と同時に我々が開発したシステムに織り込まれた種々の技術は、上記従来の各システムにも適用し、改良できる技術も多く、高解像度の多色画像形成材料や多色画像形成方法を得ることに寄与できるものである

[0037]

次に、本発明の内容を含め、我々が開発したシステムの全体について以下に説明する。本発明のシステムでは薄膜熱転写方式を発明、採用したことによって高解像度、高画質化を達成した。本発明のシステムでは解像度が2400dpi以上、好ましくは2600dpi以上の転写画像を得ることの出来るシステムである。薄膜熱転写方式とは層厚が0.01~0.9μmの薄膜の画像形成層を部分的に溶融しない状態またはほとんど溶融しない状態で受像シートに転写する方式である。即ち記録された部分が薄膜として転写するため、極めて解像度の高い熱転写方式を開発したものである。薄膜熱転写を効率的に行う好ましい方法は、光記録によって光熱変換層内部をドーム状に変形させ、画像形成層を押し上げ、画像形成層と受像層との密着力を高め、転写しやすくすることである。この変形が大きいと画像形成層を受像層に押しつける力が大きいので転写しやすくなり、一方、変形が小さいと画像形成層を受像層に押しつける力が大きいので十分な転写が出来ない部分が出てくる。そこで薄膜転写に好ましい変形はレーザー顕微鏡(VK8500、キーエンス社製)により観察したもので、この変形の大きさは光熱変換層の記録部の光記録後の増加した断面積(a)と光熱変換層の記録部の光記録後の増加した断面積(a)と光熱変換層の記録部の光

記録前の断面積(b)を加えた値を光熱変換層の記録部の光記録前の断面積(b)で除した値に100を乗じて計算される変形率で評価できる。即ち変形率={(a+b)/(b)}×100である。変形率は110%以上、好ましくは125%以上、更に好ましくは150%以上である。破断伸びを大きくすれば変形率は250%より大きくても良いが、通常は250%程度に押さえることが好ましい。

[0038]

薄膜転写における画像形成材料の技術ポイントは以下の通りである。

1. 高熱応答性と保存性の両立

高画質を達成するためにはサブミクロンオーダーの薄膜の転写が必要であるが 所望の濃度を出すためには、高濃度に顔料を分散した層を作る必要があり、熱応 答性とは相反する。また、熱応答性は保存性(接着)とも相反する関係にある。 これらの相反関係を新規なポリマー・添加剤の開発により解決した。

2. 高い真空密着性の確保

高解像度を追求した薄膜転写では転写界面は平滑な方が好ましいが、それでは十分な真空密着性が得られない。これまでの真空密着性付与の常識にとらわれず、比較的粒径の小さなマット剤を多めに、画像形成層の下の層に入れることで、熱転写シートと受像シート間に適度なギャップを均一に保ち、マット剤による画像の抜けが無く、薄膜転写の特徴を確保したまま、真空密着性を付与させた。

3. 耐熱性有機素材の使用

レーザー記録時にレーザー光を熱に変換する光熱変換層は約700℃に、顔料色材を含む画像形成層は約500℃にも達する。光熱変換層の素材として有機溶剤塗布可能な変性ポリイミドを開発すると共に、顔料色材として印刷用顔料よりも耐熱性が高く、安全で色相のあった、顔料を開発した。

4. 表面清浄性の確保

薄膜転写では熱転写シートと受像シート間のごみは画像欠陥となり、重大な問題である。機器外部からの進入・材料カッテイングでの発生などがあり、材料管理だけでは不十分であり、機器にごみを除去する機構を付ける必要があったが、転写材料表面をクリーニングできる適度な粘着性を維持できる素材を見出し、搬

送ローラー材質を変更することにより生産性を低下することなく、ごみの除去を 実現した。

[0039]

以下、本発明のシステムの全体について詳述する。

本発明はシャープな網点による熱転写画像を実現し、かつ本紙転写及びB2サイズ以上の記録($515mm\times728mm$ 以上)ができることが好ましい。更に好ましくは、B2サイズは $543mm\times765mm$ であり、これ以上の大きさ(好ましくは $594mm\times841mm$ 以上)に記録が可能であるシステムである。

本発明が開発したシステムの性能の特長の一つはシャープなドット形状が得られるということである。このシステムで得られた熱転写画像は2400dpi以上、更に好ましくは2600dpi以上の解像度で印刷線数に応じた網点画像とすることができる。1つ1つの網点はにじみ・欠けがほとんどなく形状が非常にシャープであるため、ハイライトからシャドーまでの高範囲の網点をクリアーに形成することができる。その結果、イメージセッターやCTPセッターと同じ解像度で高品位な網点出力が可能であり、印刷物近似性の良い網点と階調を再現することができる。

[0040]

また、本発明が開発したシステムの性能の特長の二つ目は繰り返し再現性が良好であるということである。この熱転写画像は、網点形状がシャープであるためレーザービームに対応した網点を忠実に再現でき、また記録特性の環境温湿度依存性が非常に小さいため、幅広い温湿度環境下で色相・濃度とも安定した繰り返し再現性を得ることができる。

更に本発明が開発したシステムの性能の特長の三つ目は色再現が良好であるということである。このシステムで得られた熱転写画像は、印刷インクに使用されている着色顔料を用いて形成されており、また繰り返し再現性が良好なため高精度のCMS(カラーマネージメントシステム)を実現できる。

また、この熱転写画像は、Japanカラー、SWOPカラーなどの色相、即ち、印刷物の色相とほぼ一致させることができ、蛍光灯や白熱灯など光源が変わったときの色の見え方についても印刷物と同様の変化を示すことができる。

[0041]

また、本発明が開発したシステムの性能の特長の四つ目は文字品質が良好であるということである。このシステムで得られた熱転写画像は、ドット形状がシャープなので、微細文字の細線がきれよく再現できる。

次に本発明のシステムの材料技術の特徴について更に詳述する。DDCP用熱転写方式として、①昇華方式、②アブレーション方式、③熱溶融方式のものがある。①、②の方式は色材が昇華もしくは飛散する方式であるため網点の輪郭がぼやけてしまう。一方③の方式も溶融物が流動するのでクリアーな輪郭が出ない。我々は薄膜転写技術を基本に、レーザー熱転写系での新たな問題点をクリアーし、さらに高画質のものにするため、下記に述べる技術を盛り込んだ。材料技術の特徴の第1はドット形状のシャープ化である。レーザー光を光熱変換層で熱に変換し、隣接する画像形成層に伝え、画像形成層が受像層に接着することにより画像記録を行う。ドット形状をシャープにするためにはレーザー光により発生した熱が、面方向に拡散せずに転写界面まで伝えられ、加熱部/非加熱部の境界面で画像形成層がシャープに破断する。このために、熱転写シートにおける光熱変換層の薄膜化と画像形成層の力学特性を制御する。

[0042]

ドット形状のシャープ化の技術 1 は光熱変換層の薄膜化である。シミュレーションでは、光熱変換層は瞬間的に約700℃に達すると推定され、膜が薄いと変形や破壊がおこりやすい。変形・破壊が起こると光熱変換層が画像形成層とともに受像シートに転写したり、転写像が不均一になるという実害を生じる。一方、所定の温度を得るには膜中に光熱変換物質を高濃度に存在させねばならず、色素の析出や隣接層への移行といった問題も発生する。光熱変換物質としては従来カーボンが使用されることが多かったが、本材料ではカーボンに比べ使用量が少なくてすむ赤外吸収色素を用いた。バインダーは高温でも十分な力学強度を持ち、さらに赤外吸収色素の保持性のよいポリイミド系化合物を導入した。

このように、光熱変換特性の優れた赤外吸収色素及びポリイミド系などの耐熱 性バインダーを選定することにより、光熱変換層を約 0. 5 μ m以下に薄膜化す ることが好ましい。

[0043]

また、ドット形状のシャープ化の技術 2 は画像形成層の特性の改良である。光熱変換層の変形が起こったり、または画像形成層そのものが高熱により変形すると、受像層に転写した画像形成層はレーザー光の副走査パターンに対応した厚みムラを生じ、そのため画像が不均一になり見かけの転写濃度が低下する。この傾向は画像形成層の厚みが薄いほど顕著である。一方、画像形成層の厚みが厚いとドットのシャープさが損なわれかつ感度も低下する。

この相反する性能を両立させるために、ワックス等の低融点物質を画像形成層 に添加することより転写ムラを改良することが好ましい。また、バインダーの代 わりに無機微粒子を添加することにより層厚を適正に上げることで、加熱部/非 加熱部の界面で画像形成層がシャープに破断するようにし、ドットのシャープさ ・感度を保ちつつ転写ムラを改良することができる。

[0044]

また、一般にワックス等の低融点物質は、画像形成層表面に滲み出たり、結晶 化する傾向があり、画質や熱転写シートの経時安定性に問題を生じる場合がある

この問題に対処するためには、画像形成層のポリマーとのSp値差が小さい低融点物質を使用することが好ましく、ポリマーとの相溶性を上げ、低融点物質の画像形成層からの分離を防止することができる。また、構造の異なる数種類の低融点物質を混合することで共融化させ結晶化を防止することも好ましい。その結果、ドット形状がシャープでかつむらの少ない画像が得られる。

また、材料技術の特徴の第2は記録感度に温湿度依存性があるということを見出した点である。一般に、熱転写シートの塗布層が吸湿することで層の力学物性と熱物性が変化し、記録環境の湿度依存性が生じる。

この温湿度依存性を少なくするためは、光熱変換層の色素/バインダー系、および画像形成層のバインダー系を有機溶剤系にすることが好ましい。また、受像層のバインダーとしてポリビニルブチラールを選択すると共にその吸水性を小さくするためにポリマー疎水化技術を導入することが好ましい。ポリマー疎水化技術としては、特開平8-238858号公報に記載のようにヒドロキシル基を疎

水基と反応させたり、2つ以上のヒドロキシル基を硬膜剤で架橋するなどが挙げられる。

[0045]

材料技術の特徴の第3は色相の印刷物近似性を改良した点である。サーマルヘッド方式のカラープルーフ(例えば、富士写真フイルム社製FirstProof)での顔料の色マッチング、安定分散技術に加え、レーザー熱転写システムで新たに生ずる下記の問題点をクリヤーした。即ち色相の印刷物近似性改良の技術1は高耐熱性顔料を使用した点である。通常、レーザー露光による印画時に画像形成層にも約500℃以上の熱がかかり、従来使用していた顔料では熱分解してしまうものがあったが、耐熱性の高い顔料を画像形成層に採用することによりこれを防止することができる。

そして、色相の印刷物近似性改良の技術2は赤外吸収色素の拡散防止である。 印画時の高熱により、赤外吸収色素が光熱変換層から画像形成層に移行すると、 色相が変化してしまうのを防止するために、前述したように保持力の強い赤外吸 収色素/バインダーの組み合わせで光熱変換層を設計することが好ましい。

材料技術の特徴の第4は高感度化である。一般に、高速印画ではエネルギー不足となり特にレーザー副走査の間隔に対応する隙間が発生する。前述したように光熱変換層の色素高濃度化および光熱変換層・画像形成層の薄膜化は、熱の発生/伝達の効率を上げることができる。さらに、加熱時に画像形成層がわずかに流動し隙間を埋める効果と受像層との接着性をあげる目的で、画像形成層へ低融点物質を添加することが好ましい。また、受像層と画像形成層との接着性を上げ、転写した画像の強度を十分持たせるために、受像層のバインダーとして例えば、画像形成層と同じポリビニルブチラールを採用することが好ましい。

[0046]

材料技術の特徴の第5は真空密着性の改良である。受像シートと熱転写シートは、真空密着によりドラム上に保持されることが好ましい。この真空密着は両シートの接着力制御により画像を形成しているため受像シートの受像層面と転写シートの画像形成層面のクリアランスに画像転写挙動が非常に敏感なので重要である。ゴミ等異物のきっかけで材料間のクリアランスが広がってしまうと画像欠陥

や画像転写ムラが生じてしまう。

このような画像欠陥や画像転写ムラを防止するには、熱転写シートに均一な凹凸をつけることで、エアーのとおりをよくし均一なクリアランスを得ることが好ましい。

[0047]

真空密着性改良の技術1は熱転写シートとの表面凹凸化である。2色以上の重ね印画でも真空密着性の効果を十分に出せるように、凹凸は熱転写シートにつけた。熱転写シートに凹凸をつける方法としては、一般にエンボス処理等の後処理、塗布層へのマット剤添加があるが、製造工程簡略化、材料の経時安定化のためにマット剤添加が好ましい。マット剤は塗布層厚みより大きいものが必要であり、マット剤を画像形成層に添加するとマット剤の存在する部分の画像が欠落するという問題が発生するので、最適な粒径のマット剤を光熱変換層に添加することが好ましく、これにより画像形成層そのものはほぼ均一な厚みとなり、欠陥のない画像を受像シート上に得ることができる。

[0048]

次に本発明のシステムのシステム化技術の特徴について述べる。システム化技術の特徴1は記録装置の構成である。これまで述べたようなシャープなドットを確実に再現するため、記録装置側も高精度な設計が要求される。従来のレーザー熱転写用記録装置と基本的構成は同様である。この構成はハイパワーの複数のレーザーを備えた記録ヘッドが、ドラム上に固定された熱転写シートと受像シートにレーザーを照射して記録する、いわゆるヒートモードのアウタードラム記録システムである。その中で、以下の態様が好ましい構成である。

記録装置の構成1はごみの混入を避けることである。受像シート及び熱転写シートの供給は、全自動ロール供給とする。少数枚のシート供給では人体から発生するごみの混入が多いので、ロール供給を採用した。

熱転写シートは4色各1ロールずつあるため、ローディングユニットが回転して各色のロールを切り替えるようにしている。各フィルムはローディング中にカッターで所定長に切断された後、ドラムに固定される。記録装置の構成2は記録ドラム上の受像シートと熱転写シートとの密着を強くすることである。受像シー

ト及び熱転写シートの記録ドラムへの固定は真空吸着とする。メカ固定では受像シート及び熱転写シート間の密着力を強くできないため、真空吸着を採用した。 記録ドラム上には多数の真空吸着孔を形成し、ドラム内部をブロアや減圧ポンプなどにより減圧にすることによりシートがドラムに吸着される。受像シートが吸着されている上から熱転写シートがさらに吸着されるために、熱転写シートのサイズを受像シートより大きくする。最も記録性能に影響の大きい熱転写シートと受像シートの間のエアーは、受像シートの外の熱転写シートだけのエリアから吸引される。

[0049]

記録装置の構成3は排出台上に複数枚安定に集積することである。本装置では、B2サイズ以上の大面積のシートを何枚も排出台上に重ねて集積できるものとする。熱接着性を持つ、既に集積されたフィルムAの受像層の上に次のシートBを排出すると、両者が貼りついてしまうことがある。貼りつくと次のシートがきちんと排出されずにジャムが発生するので問題である。貼りつき防止にはフィルムAとBの接触を防止することが最善である。接触防止策としてはいくつかの方法が知られている。(a)排出台に段差を設けフィルム形状を平坦でなくすことによりフィルム間にすきまをつくる方法、(b)排出口を排出台よりも高い位置にして排出フィルムを上から落とす構造にする方法、(c)エアーを両フィルムの間に噴出して後から排出されるフィルムを浮き上がらせる方法、などがある。このシステムではシートサイズがB2と非常に大きいため、(a)、(b)の方法では構造が非常に大きくなってしまうので、(c)のエアー噴出法を採用した。そのためにエアーを両シートの間に噴出して後から排出されるシートを浮き上がらせる方法を採用するものとする。

[0050]

本装置の構成例を図2に示す。

以上のような本装置に画像形成材料を適用してフルカラーの画像を形成するシ ーケンス(以上、本システムの画像形成シーケンスという)を説明する。

1) 記録装置1の記録ヘッド2の副走査軸が副走査レール3により、また記録ドラム4の主走査回転軸並びに熱転写シートローディングユニット5が原点に復帰

する。

- 2) 受像シートロール6が搬送ローラ7によってほどかれて記録ドラム4上に受像シート先端が記録ドラムに設けられた吸引孔を介して真空吸引されて固定される。
- 3) 記録ドラム4上にスクイーズローラー8が降りてきて、受像シートを抑えつけながら、ドラムの回転により受像シートがさらに規定量搬送されたところで停止しカッター9によって規定長に切断される。
- 4) 更に記録ドラム4が1周して受像シートのローディングが終了する。
- 5) 次に受像シートと同様のシーケンスで、1色目-黒-の熱転写シートKが熱 転写シートロール10Kから繰り出され、切断されてローディングされる。
- 6)次に記録ドラム4が高速回転を始め、副走査レール3上の記録ヘッド2が動き始め、記録開始位置に到達したところで記録画像信号に従って記録ヘッド2により記録レーザーが記録ドラム4上に照射される。記録終了位置で照射を終了し、副走査レール動作、ドラム回転が停止する。副走査レール上の記録ヘッドを原点に戻す。

[0051]

- 7) 記録ドラム上に受像シートを残したまま、熱転写シートKだけを剥がしとる。そのため、熱転写シートKの先端を爪でひっかけて排出方向に引っ張り出して、廃棄口32から廃棄箱35へ廃棄する。
- 8) 5) ~ 7) を残りの3色分繰り返す。記録順序は黒の次は、シアン、マゼンタ、イエローの順序である。即ち、2色目ーシアンーの熱転写シートCが熱転写シートロール10Cから、3色目ーマゼンターの熱転写シートMが熱転写シートロール10Mから、4色目ーイエローーの熱転写シートYが熱転写シートロール10Yから順次繰り出される。一般の印刷順序とは逆であるが、これは後の工程の本紙転写によって本紙上の色順序が逆になるからである。
- 9) 4色が完了すると、最後に記録済みの受像シートを排出台31まで排出する。ドラムから剥がしとる方法は7) の熱転写シートと同じであるが、熱転写シートと違い廃棄しないので、廃棄口32まで進んだところでスイッチバックによって排出台に戻す。排出台に排出される際には、排出口33の下からエアー34を

噴出して複数枚の集積を可能にしている。

[0052]

上記熱転写シートロール及び受像シートロールの供給部位又は搬送部位の何れ かの搬送ローラ7に、表面に粘着材料が配設された粘着ローラーを用いることが 好ましい。

[0053]

粘着ローラーを設けることにより、熱転写シート及び受像シートの表面をクリーニングすることができる。

[0054]

粘着ローラーの表面に配設される粘着材料としては、エチレンー酢酸ビニル共重合体、エチレンーエチルアクリレート共重合体、ポリオレフィン樹脂、ポリブタジエン樹脂、スチレンーブタジエン共重合体(SBR)、スチレンーエチレンーブテンースチレン共重合体(SEBS)、アクリロニトリルーブタジエン共重合体(NBR)、ポリイソプレン樹脂(IR)、スチレンーイソプレン共重合体(SIS)、アクリル酸エステル共重合体、ポリエステル樹脂、ポリウレタン樹脂、アクリル樹脂、ブチルゴム、ポリノルボルネン等が挙げられる。

[0055]

粘着ローラーは熱転写シート及び受像シートの表面と接触することにより、その表面をクリーニングすることができ、接触圧は接触していれば格別限定されない。

粘着ローラーに使用する粘着性を有する素材のビッカース硬さHvは50kg $/mm^2$ (=490MPa)以下であることが、異物であるゴミを十分に取り除き、画像欠陥を抑制可能であることから好ましい。

ビッカース硬さというのは、対面角が136度の正四角錐形のダイヤモンド圧 子に静荷重をかけて硬さを測定した硬さであり、ビッカース硬さHvは以下の式 で求められる。

[0056]

硬さHv=1.854P/d² (kg/mm²) = 18.1692P/d² (MPa)

ここでP:荷重の大きさ(Kg)、d:くぼみの正方形の対角線長さ(mm)。 【0057】

また本発明においては、上記の粘着ローラーに使用する粘着性を有する素材の20 Cにおける弾性率が200 k g/c m 2 (= 19.6 M P a) 以下であることが、上記と同様に異物であるゴミを十分に取り除き、画像欠陥を抑制可能であることから好ましい。

[0058]

システム化技術の特徴2は熱転写装置の構成である。

記録装置で画像を印刷された受像シートを、印刷本紙(「本紙」と呼ぶ)に転写する工程を行うため、熱熱転写装置を使用する。この工程はFirst ProofTMと全く同じである。受像シートと本紙を重ねて熱と圧力をかけると両者が接着し、その後本紙から受像フィルムを引き剥がすと、画像と接着層だけが本紙上に残り、受像シート支持体とクッション層ははがれる。従って実用上は画像が受像シートから本紙に転写されることになる。

First ProofTMでは、アルミニウム製のガイド板の上に本紙と受像シートを重ねてヒートローラの間を通すことによって転写している。アルミニウムガイド板を使用するのは本紙の変形を防ぐためである。しかし、これをB2サイズの本システムに採用すると、B2より大きなアルミニウムガイド板が必要となり、装置の設置スペースが大きくなるという問題が発生する。そこで本システムではアルミニウムガイド板を使用しないで、更に搬送パスが180度回転して挿入側に排出されるような構造を採用したので、設置スペースは非常にコンパクトになった(図3)。しかしアルミニウムガイド板を使用しないために、本紙が変形するという問題が発生した。具体的には排出された本紙と受像シートの対が受像シートを内側にしてカールしてしまい、排出台の上で転がってしまう。この丸まった本紙から受像シートを引き剥がすのは作業として非常に困難である。

そこで、丸まりを防止する方法を考え、本紙と受像シートによる収縮量の差によるバイメタル効果と、熱ローラに巻きつかせる構造によるアイロン効果である。従来のように受像シートを本紙の上に重ねて挿入する場合には、挿入進行方向に対しての受像シートの熱収縮が本紙の熱収縮より大きいために、バイメタル効

果によるカールは上が内側となり、アイロン効果の方向と同じなので相乗効果によりカールがひどくなる。ところが受像シートを本紙の下側になるように挿入すれば、バイメタル効果のカールは下向き、アイロン効果のカールは上向きとなるために、カールは相殺され問題なくなった。

[0059]

本紙転写のシーケンスは、以下である(以下、本システムで用いる本紙転写方法という)。この方法に用いる図3に示す熱転写装置41は、記録装置と違い手作業の装置である。

- まず、本紙42の種類に応じて、ヒートローラ43温度(100~110℃)と転写時搬送速度をダイヤル(不図示)で設定する。
- 2)次に挿入台の上に受像シート20を画像を上にして置き、画像上のほこりを除電ブラシ(不図示)で除去する。その上にほこりを除去した本紙42を重ねる。その際、下に置く受像フィルム20より上に置く本紙42のサイズの方が大きいので、受像シート20の位置が見えなくなって位置あわせがやりにくい。この作業性を改善するために挿入台44上に受像シート・本紙それぞれの載置位置を示すマーク45をつけてある。本紙の方が大きい理由は、受像シート20が本紙42からずれてはみ出してヒートローラ43を受像シート20の受像層で汚してしまうことを防止するためである。

[0060]

- 3) 受像シート・本紙を重ねたまま挿入口に押し込むと、挿入ローラ46が回転 して両者をヒートローラ43に向かって送り出す。
- 4) 本紙先端がヒートローラ43の位置まで来たところで、ヒートローラがニップされ転写を開始する。ヒートローラは耐熱のシリコンゴムローラである。ここで圧力と熱が同時にかけられることによって、受像シートと本紙は接着される。ヒートローラ下流には耐熱シートでできたガイド47が設置されていて、受像シート・本紙対は上側ヒートローラとガイド47の間を、熱をかけたまま上方に搬送され、剥離爪48の位置でヒートローラから引き剥がされてガイド板49に沿って排出口50まで導かれる。
- 5) 排出口50から出てきた受像シート・本紙対は接着されたまま、挿入台の上

に排出される。後は手作業で本紙42から受像シート20を引き剥がす。 システム化技術の特徴2はシステムの構成である。

以上の装置を、製版システム上に接続することによって、カラープルーフとしての機能を発揮できることになる。システムとしては、ある製版データから出力される印刷物と限りなく近い画質のプリント物が、プルーフから出力される必要がある。そこで、色や網点を印刷物と近づけるためのソフトウェアが必要である。 具体的接続例を紹介する。

[0061]

富士写真フイルム社製CelebraTMという製版システムからの印刷物のプルーフをとる場合、システム接続としては以下のようになる。CelebraにCTP(Computer To Plate)システムを接続する。これで出力した印刷版を印刷機にかけることによって最終印刷物が得られる。Celebraにカラープルーフとして上記記録装置である富士写真フイルム社製LuxelFINALPROOF 5600(以下、FINALPROOFとも記す)を接続するが、その間に色や網点を印刷物に近づけるためのプルーフドライブソフトウェアとして富士写真フイルム社製PDシステムTMを接続する。

Celebraでラスターデータに変換されたコントーン(連続調)データは、網点用の2値データに変換されてCTPシステムに出力され、最終的に印刷される。一方同じコントーンデータはPDシステムにも出力される。PDシステムは受け取ったデータを4次元(黒、シアン、マゼンタ、イエロー)のテーブルによって前記印刷物に色が一致するように変換する。そして最後に前記印刷物の網点と一致するように網点用の2値データに変換し、FINALPROOFに出力する(図4)。

前記4次元テーブルは予め実験的に作製しておき、システム内に保存してある。作製のための実験とは次のようなものである。重要色データを、CTPシステム経由で印刷した画像と、PDシステム経由でFINALPROOFに出力した画像を用意し、その測色値を比較してその差が最小になるようにテーブルを作製する。

[0062]

以上のように、本発明は解像力の高い材料の能力を十分に発揮できるようなシステム構成を実現できた。

次に本発明のシステムに用いる材料である熱転写シートについて説明する。

熱転写シートの画像形成層表面の表面粗さRzとその裏面層表面の表面粗さRzの差の絶対値が3.0以下であり、受像シートの受像層表面の表面粗さRzとその裏面層表面の表面粗さRzの差の絶対値が3.0以下であることが好ましい。このような構成により、上記のクリーニング手段と相俟って画像欠陥を防止でき、搬送ジャムをなくし、更にドットゲイン安定性を向上させることができる。

[0063]

本明細書で、表面粗さRzというのは、JISのRz(最大高さ)に相当する 十点平均面粗さのことをいい、粗さの曲面から基準面積分だけ抜き取った部分の 平均面を基準面として、最高から5番目までの山の標高の平均値と最深から5番 目までの谷底の深さの平均値との距離を入力換算したものである。測定には東京 精密(株)製の触針式の3次元粗さ計(サーフコム570A-3DF)を用いる 。測定方向は縦方向とし、カットオフ値は0.08mm、測定面積は0.6mm ×0.4mm、送りピッチは0.005mm、測定スピードは0.12mm/s である。

[0064]

上記の熱転写シートの画像形成層表面の表面粗さRzとその裏面層表面の表面粗さRzの差の絶対値は1.0以下であり、また受像シートの受像層表面の表面粗さRzとその裏面層表面の表面粗さRzの差の絶対値が1.0以下であることが上記の効果をさらに向上させる観点から好ましい。

[0065]

更に、別の態様としては、熱転写シートの画像形成層表面とその裏面層表面の表面粗さ及び又は受像シートの表裏面の表面粗さR z が 2 ~ 3 0 μ m であることが好ましい。このような構成によって、上記のクリーニング手段と相俟って画像欠陥を防止でき、搬送ジャムをなくし、更にドットゲイン安定性を向上させる。

[0066]

また熱転写シートの画像形成層の光沢度は80~99であることも好ましい。

[0067]

光沢度は、画像形成層表面の平滑性に大きく依存し、画像形成層層厚の均一性を左右し得る。光沢度が高い方が画像形成層として均一で高精細画像への用途により適しているが、平滑性が高いと搬送時の抵抗はより大きくなり、両者がトレード・オフの関係である。光沢度が80~99の範囲であると、両者の両立が可能でバランスが取れる。

[0068]

次に、レーザーを用いた薄膜熱転写による多色画像形成の機構の概略を図1を 用いて説明する。

熱転写シート10のブラック(K)、シアン(C)、マゼンタ(M)またはイエロー(Y)の顔料を含む画像形成層16の表面に、受像シート20を積層した画像形成用積層体30を用意する。熱転写シート10は、支持体12と、その上に、光熱変換層14、及び更にその上に、画像形成層16を有し、受像シート20は、支持体22と、その上に、受像層24を有し、熱転写シート10の画像形成層16の表面には、受像層24が接触するように積層される(図1(a))。その積層体30の熱転写シート10の支持体12側から、レーザー光を画像様に時系列的に照射すると、熱転写シート10の光熱変換層14のレーザー光被照射領域が発熱し、画像形成層16との密着力が低下する(図1(b))。その後、受像シート20と熱転写シート10とを剥離すると、画像形成層16のレーザー光被照射領域16'が、受像シート20の受像層24上に転写される(図1(c))。

[0069]

多色画像形成においては、光照射に用いられるレーザー光は、マルチビーム光であることが好ましく、特にマルチビーム2次元配列であることが好ましい。マルチビーム2次元配列とは、レーザー照射によって記録する際に、複数個のレーザービームを使用し、これらのレーザービームのスポット配列が、主走査方向に沿って複数列、副走査方向に沿って複数行からなる2次元平面配列をしていることをいう。

マルチビーム2次元配列であるレーザー光を使用することにより、レーザー記

録に要する時間を短縮することができる。

[0070]

使用されるレーザー光は、特に制限なく使用することができ、アルゴンイオンレーザー光、ヘリウムネオンレーザー光、ヘリウムカドミウムレーザー光等のガスレーザー光、YAGレーザー光等の固体レーザー光、半導体レーザー光、色素レーザー光、エキシマレーザ光等の直接的なレーザー光が利用される。あるいは、これらのレーザー光を二次高調波素子を通して、半分の波長に変換した光等も用いることができる。多色画像形成方法においては、出力パワーや変調のし易さ等を考慮すると、半導体レーザー光を用いることが好ましい。多色画像形成方法では、レーザー光は、光熱変換層上でのビーム径が10~30μmの範囲となるような条件で照射することが好ましく、また走査速度は1~20m/秒以上とすることが好ましい。

[0071]

また、多色画像形成は、ブラックの熱転写シートにおける画像形成層の層厚が、イエロー、マゼンタ、及びシアンの各熱転写シートにおける画像形成層の層厚より大きく、かつ、0.5~0.7μmであることが好ましい。このようにすることにより、ブラックの熱転写シートをレーザー照射した際に、転写ムラによる濃度の低下を抑えることができる。

前記ブラックの熱転写シートにおける画像形成層の層厚が 0.5μ m以上にすることで、高エネルギーで記録した際に、転写ムラがなく画像濃度が維持され、印刷のプルーフとして必要な画像濃度を達成することができる。この傾向は、高温条件下でより顕著となるため、環境による濃度変化を抑えることができる。一方、前記層厚を 0.7μ m以下にすることで、レーザー記録時に転写感度が維持でき、小点の付きや、細線も改良される。この傾向は、低温条件下でより顕著である。また、解像力も良化できる。前記ブラックの熱転写シートにおける画像形成層の層厚は、より好ましくは 0.60μ mである。

[0072]

更に、前記ブラックの熱転写シートにおける画像形成層の層厚が、0.5~0

. 7 μ mであり、前記イエロー、マゼンタ、及びシアンの各熱転写シートにおける画像形成層の層厚が、 0. 2 μ m以上 0. 5 μ m未満であることが好ましい。

前記イエロー、マゼンタ、及びシアンの各熱転写シートにおける画像形成層の層厚を 0.2μ m以上にすることで、レーザー記録時に転写ムラがなく濃度維持が図られ、一方、 0.5μ m以下にすることで、転写感度や解像力が改良できる。より好ましくは、 $0.3\sim0.45\mu$ mである。

[0073]

前記ブラックの熱転写シートにおける画像形成層は、カーボンブラックを含有することが好ましく、該カーボンブラックは、着色力の異なる少なくとも2種類のカーボンブラックからなることが、P/B(ピグメント/バインダー)比を一定の範囲にしつつ、反射濃度を調節することができるため好ましい。

カーボンブラックの着色力は、種々の方法によって表されるが、例えば、特開平10-140033号公報に記載のPVC黒度等が挙げられる。PVC黒度とは、カーボンブラックをPVC樹脂に添加、2本ロールにより分散、シート化し、三菱化学(株)カーボンブラック「#40」、「#45」の黒度を各々1点、10点と基準値を定め、試料の黒度を視感判定により評価したものである。PVC黒度の異なる2種以上のカーボンブラックを、目的に応じて適宜選択して使用することができる。

[0074]

以下に、具体的なサンプル作製方法を述べる。

<サンプル作製方法>

250ccバンバリーミキサーにてLDPE(低密度ポリエチレン)樹脂に試料カーボンブラックを40質量%配合し、115℃、4分混練りする。

配合条件LDPE樹脂101.89gステアリン酸カルシウム1.39gイルガノックス10100.87g試料カーボンブラック69.43g

次に、120℃で、2本ロールミルにてカーボンブラック濃度が1質量%になるように希釈する。

[0075]

希釈コンパウンド作製条件

LDPE樹脂

58.3g

ステアリン酸カルシウム

0. 2 g

カーボンブラック40質量%配合樹脂 1.5 g

スリット幅0.3mmでシート化し、このシートをチップに切断、240℃の ホットプレート上で65±3μmのフィルムに成形する。

. [0076]

多色画像を形成する方法としては、前述したように前記熱転写シートを用いて 、同一の受像シート上に多数の画像層(画像が形成された画像形成層)を繰返し 重ね合せて多色画像を形成してもよく、複数の受像シートの受像層上に一旦画像 を形成した後、印刷本紙等へ再転写することにより、多色画像を形成してもよい

後者については、例えば、相互に異なる色相を有する色材を含む画像形成層を 有する熱転写シートを用意し、これと、受像シートとを組み合わせた画像形成用 積層体を独立に四種(四色:シアン、マゼンタ、イエロー、ブラック)製造する 。各々の積層体に、例えば、色分解フィルタを介して、画像に基づくデジタル信 号に従うレーザー光照射を行い、それに続いて、熱転写シートと受像シートとを 剥離し、各受像シートに各色の色分解画像を独立に形成する。次に、形成された 各々の色分解画像を、別に用意した印刷本紙等の実際の支持体、もしくはそれに 近似した支持体上に順次積層させることにより、多色の画像を形成することがで きる。

[0077]

レーザー光照射を用いる熱転写シートは、レーザービームを熱に変換しその熱 エネルギーを利用して顔料を含む画像形成層を受像シートに薄膜転写方式により 、受像シート上に画像を形成することが好ましいものであるが、それら熱転写シ ート及び受像シートからなる画像形成材料の開発に用いた技術は、適宜、溶融型 転写方式、アブレーションによる転写方式、昇華型転写方式等の熱転写シート及 び/又は受像シートの開発に応用し得るものであり、本発明のシステムはこれら

方式に用いる画像形成材料も包含し得る。

[0078]

以下に、熱転写シート及び受像シートについて詳述する。

[熱転写シート]

熱転写シートは、支持体上に、少なくとも光熱変換層及び画像形成層を有し、 更に必要に応じて、その他の層を有してなる。

[0079]

(支持体)

熱転写シートの支持体の材料には特に限定はなく、各種の支持体材料を目的に応じて用いることができる。支持体は剛性を有し、寸法安定性が良く、画像形成の際の熱に耐えるものが好ましい。支持体材料の好ましい例としては、ポリエチレンテレフタレート、ポリエチレン・2,6ーナフタレート、ポリカーボネート、ポリメチルメタクリレート、ポリエチレン、ポリプロピレン、ポリ塩化ビニル、ポリ塩化ビニリデン、ポリスチレン、スチレンーアクリロニトリル共重合体、ポリアミド(芳香族または脂肪族)、ポリイミド、ポリアミドイミド、ポリスルホン等の合成樹脂材料を挙げることができる。中でも、二軸延伸ポリエチレンテレフタレートが、機械的強度や熱に対する寸法安定性を考慮すると好ましい。尚、レーザー記録を利用したカラープルーフの作製に用いる場合には、熱転写シートの支持体はレーザー光を透過させる透明な合成樹脂材料から形成するのが好ましい。支持体の厚みは25~130μmであることが好ましく、50~120μmであることが特に好ましい。画像形成層側の支持体の中心線平均表面粗さRa(表面粗さ測定機(Surfcom,東京精機(株)製)等を用いてJIS B0601に基づき測定)は0.1μm未満であることが好ましい。

[0080]

支持体の長手方向のヤング率は $200 \sim 1200 \, \mathrm{Kg/mm^2}$ ($= 2 \sim 12 \, \mathrm{G}$ Pa) が好ましく、幅方向のヤング率は $250 \sim 1600 \, \mathrm{Kg/mm^2}$ ($= 2 \sim 12 \, \mathrm{G}$ S $\sim 16 \, \mathrm{GPa}$) であることが好ましい。支持体の長手方向のF $- 5 \, \mathrm{fm}$ は、好ましくは $5 \sim 50 \, \mathrm{Kg/mm^2}$ ($= 49 \sim 490 \, \mathrm{MPa}$)、支持体幅方向のF $- 5 \, \mathrm{fm}$ 値は、好ましくは $3 \sim 30 \, \mathrm{Kg/mm^2}$ ($= 29.4 \sim 294 \, \mathrm{MPa}$) であり

、支持体長手方向のF-5値が支持体幅方向のF-5値より高いのが一般的であるが、特に幅方向の強度を高くする必要があるときはその限りではない。また、支持体の長手方向および幅方向の100 C 30 分での熱収縮率は好ましくは <math>3 %以下、さらに好ましくは 1.5 %以下、80 C 30 分での熱収縮率は好ましくは <math>1.5 %以下、1.5 %以下、1.5 %以下である。破断強度は両方向とも 1.5 %以下である。破断強度は両方向とも 1.5

[0081]

熱転写シートの支持体には、その上に設けられる光熱変換層との密着性を向上させるために、表面活性化処理及び/又は一層又は二層以上の下塗層の付設を行ってもよい。表面活性化処理の例としては、グロー放電処理、コロナ放電処理等を挙げることができる。下塗層の材料としては、支持体と光熱変換層の両表面に高い接着性を示し、かつ熱伝導性が小さく、また耐熱性に優れたものであることが好ましい。そのような下塗層の材料の例としては、スチレン、スチレンーブタジエン共重合体、ゼラチン等を挙げることができる。下塗層全体の厚さは通常 0 . 0 1 ~ 2 μ m である。また、熱転写シートの光熱変換層付設側とは反対側の表面には、必要に応じて、反射防止層や帯電防止層等の各種の機能層の付設、あるいは表面処理を行うこともできる。

[0082]

- (バック層)

本発明の熱転写シートの光熱変換層付設側とは反対側の表面には、バック層を設けることが好ましい。バック層は支持体に隣接する第1のバック層とこの第1のバック層の支持体とは反対側に設けられた第2のバック層との2層で構成されることが好ましい。本発明では、第1のバック層に含まれる帯電防止剤の質量Aと第2のバック層に含まれる帯電防止剤の質量Bとの比B/Aは0.3未満であることが好ましい。B/Aが0.3以上であると滑り性及びバック層の粉落ちが悪化する傾向がある。

[0083]

第1のバック層の層厚Cは0.01~1μmであることが好ましく、0.01

~0. 2μmであることがさらに好ましい。また、第2のバック層の層厚Dは0. 01~1μmであることが好ましく、0. 01~0. 2μmであることがさらに好ましい。これら第1及び第2のバック層の層厚の比C:Dは1:2~5:1であることが好ましい。

[0084]

第1及び第2のバック層に使用される帯電防止剤としては、ポリオキシエチレンアルキルアミン、グリセリン脂肪酸エステル等の非イオン系界面活性剤、第4級アンモニウム塩等のカチオン系界面活性剤、アルキルホスフェート等のアニオン系界面活性剤、両性界面活性剤、導電性樹脂等の化合物が使用できる。

[0085]

また、導電性微粒子を帯電防止剤として用いることもできる。このような導電 性微粒子としては、例えば、ZnO、TiO, 、SnO, 、Al,O, 、In 903, MgO, BaO, CoO, CuO, Cu₂O, CaO, SrO, BaO₂ , PbO, PbO, MnO3, MoO3, SiO, ZrO, Ag,O , Y_2O_3 , Bi_2O_3 , Ti_2O_3 , Sb_2O_3 , Sb_2O_5 , $K_2Ti_6O_{13}$, Na Ca P₂O₁₈、MgB₂O₅等の酸化物; Cu S、Zn S等の硫化物; Si C、 TiC、ZrC、VC、NbC、MoC、WC等の炭化物;Si3N4、TiN 、ZrN、VN、NbN、Cr₂N等の窒化物;TiB₂、ZrB₂、NbB₂ 、TaB₂、CrB、MoB、WB、LaB₅ 等の硼化物; TiSi₂、Z rSi₂, NbSi₂, TaSi₂, CrSi₂, MoSi₂, WSi₂ 等の珪化物; $BaCO_3$ 、 $CaCO_3$ 、 $SrCO_3$ 、 $BaSO_4$ 、CaSO $_4$ 等の金属塩; SiN_4 -SiC、 $9Al_2O_3$ $-2B_2O_3$ 等の複合体が挙 げられ、これら1種を単独で又は2種以上を併用してもよい。これらのうち、S nO₂、ZnO、Al₂O₃、TiO₂、In₂O₃、MgO、BaO及びM oO3が好ましく、SnO。、ZnO、In2O3及びTiO2 がさらに好まし く、Sn〇。 が特に好ましい。

[0086]

なお、本発明の熱転写材料をレーザー熱転写記録方式に用いる場合、バック層 に用いる帯電防止剤はレーザー光を透過できるように実質的に透明であることが 好ましい。

[0087]

導電性金属酸化物を帯電防止剤として使用する場合には、その粒子径は光散乱をできるだけ小さくするために小さい程好ましいが、粒子とバインダーの屈折率の比をパラメータとして使用して決定されるべきものであり、ミー(Mie)の理論を用いて求めることができる。一般に平均粒子径が $0.001\sim0.5\mu m$ の範囲であり、 $0.003\sim0.2\mu m$ の範囲が好ましい。ここでいう、平均粒子径とは、導電性金属酸化物の一次粒子径だけでなく高次構造の粒子径も含んだ値である。

[0088]

第1及び第2のバック層には帯電防止剤の他に、界面活性剤、滑り剤及びマット剤等の各種添加剤やバインダーを添加することができる。第1のバック層に含まれる帯電防止剤の量はバインダー100質量部に対して10~1000質量部が好ましく、200~800質量部がさらに好ましい。また、第2のバック層に含まれる帯電防止剤の量はバインダー100質量部に対して0~300質量部が好ましく、0~100質量部がさらに好ましい。

[0089]

第1及び第2のバック層の形成に使用されるバインダーとしては、例えば、アクリル酸、メタクリル酸、アクリル酸エステル、メタクリル酸エステル等のアクリル酸系モノマーの単独重合体及び共重合体、ニトロセルロース、メチルセルロース、エチルセルロース、セルロースアセテートのようなセルロース系ポリマー、ポリエチレン、ポリプロピレン、ポリスチレン、塩化ビニル系共重合体、塩化ビニルー酢酸ビニル共重合体、ポリビニルピロリドン、ポリビニルブチラール、ポリビニルアルコールのようなビニル系ポリマー及びビニル化合物の共重合体、ポリエステル、ポリウレタン、ポリアミドのような縮合系ポリマー、ブタジエンースチレン共重合体のようなゴム系熱可塑性ポリマー、エポキシ化合物のような光重合性若しくは熱重合性化合物を重合、架橋させたポリマー、メラミン化合物等を挙げることができる。

[0090]

(光熱変換層)

光熱変換層は、光熱変換物質、バインダー、及び必要に応じてマット剤を含有し、更に必要に応じて、その他の成分を含有する。

光熱変換物質は、照射される光エネルギーを熱エネルギーに変換する機能を有する物質である。一般的には、レーザー光を吸収することのできる色素(顔料を含む。以下、同様である。)である。赤外線レーザーにより画像記録を行う場合は、光熱変換物質としては、赤外線吸収色素を用いるのが好ましい。前記色素の例としては、カーボンブラック等の黒色顔料、フタロシアニン、ナフタロシアニン等の可視から近赤外域に吸収を有する大環状化合物の顔料、光ディスク等の高密度レーザー記録のレーザー吸収材料として使用される有機染料(インドレニン染料等のシアニン染料、アントラキノン系染料、アズレン系色素、フタロシアニン系染料)、及びジチオールニッケル錯体等の有機金属化合物色素を挙げることができる。中でも、シアニン系色素は、赤外線領域の光に対して、高い吸光係数を示すので、光熱変換物質として使用すると、光熱変換層を薄層化することができ、その結果、熱転写シートの記録感度をより向上させることができるので好ましい。

光熱変換物質としては、色素以外にも、黒化銀等の粒子状の金属材料等、無機 材料を用いることもできる。

[0091]

光熱変換層に含有されるバインダーとしては、支持体上に層を形成し得る強度を少なくとも有し、高い熱伝導率を有する樹脂が好ましい。更に、画像記録の際に、光熱変換物質から生じる熱によっても分解しない、耐熱性を有する樹脂であると、高エネルギーの光照射を行っても、光照射後の光熱変換層の表面の平滑性を維持できるので好ましい。具体的には、熱分解温度(TGA法(熱質量分析法)で10℃/分の昇温速度で、空気気流中で5%質量減少する温度)が400℃以上の樹脂が好ましく、前記熱分解温度が500℃以上の樹脂がより好ましい。また、バインダーは、200~400℃のガラス転移温度を有するのが好ましく、250~350℃のガラス転移温度を有するのがより好ましい。ガラス転移温度が200℃より低いと、形成される画像にカブリが発生する場合があり、40

0℃より高いと、樹脂の溶解性が低下し、生産効率が低下する場合がある。

尚、光熱変換層のバインダーの耐熱性(例えば、熱変形温度や熱分解温度)は、光熱変換層上に設けられる他の層に使用される材料と比較して、より高いのが 好ましい。

[0092]

具体的には、ポリメタクリル酸メチル等のアクリル酸系樹脂、ポリカーボネート、ポリスチレン、塩化ビニル/酢酸ビニル共重合体、ポリビニルアルコール等のビニル系樹脂、ポリビニルブチラール、ポリエステル、ポリ塩化ビニル、ポリアミド、ポリイミド、ポリエーテルイミド、ポリスルホン、ポリエーテルスルホン、アラミド、ポリウレタン、エポキシ樹脂、尿素/メラミン樹脂等が挙げられる。これらの中でも、ポリイミド樹脂が好ましい。

[0093]

特に、下記一般式(I)~(VII)で表されるポリイミド樹脂は、有機溶媒に可溶であり、これらのポリイミド樹脂を使用すると、熱転写シートの生産性が向上するので好ましい。また、光熱変換層用塗布液の粘度安定性、長期保存性、耐湿性が向上する点でも好ましい。

[0094]

【化1】

$$\begin{pmatrix}
0 & 0 & 0 & 0 \\
N & 0 & N & Ar^1 \\
0 & 0 & N & Ar^1
\end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix}
0 & 0 & 0 & 0 \\
N & 0 & N & Ar^1
\end{pmatrix}$$
(II)

[0095]

前記一般式(I)及び(II)中、 Ar^1 は、下記構造式(1) \sim (3)で表される芳香族基を示し、nは、 $10\sim100$ の整数を示す。

[0096]

【化2】

$$-\sqrt{}-0-\sqrt{}$$

[0097]

【化3】

$$\begin{pmatrix}
O & F_3C & CF_3 & O \\
N & & & & & \\
O & & & & \\
O & & & & & \\
O & & & \\
O & & & & \\
O & & \\
O$$

[0098]

前記一般式(III)及び(IV)中、 Ar^2 は、下記構造式(4)~(7)で表される芳香族基を示し、nは、10~100の整数を示す。

[0099]

【化4】

$$-NH \longrightarrow C \longrightarrow NH - (4)$$

$$-NH$$
 CH_2 NH (5)

[0100]

【化5】

$$\left(\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\right)\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\right)\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)\\\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)} \\\begin{matrix}\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)\begin{matrix}\begin{matrix}\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)\\\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)} \\\begin{matrix}\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)\\\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)} \\\begin{matrix}\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)\\\begin{matrix}\end{matrix}\end{matrix}\bigg)$$

[0101]

前記一般式(V)~(VII)中、n及びmは10~100の整数を示す。式

(VI) において、n:mの比は6:4~9:1である。

[0102]

尚、樹脂が有機溶媒に可溶であるか否かを判断する目安としては、25℃において、樹脂がN-メチルピロリドン100質量部に対して、10質量部以上溶解することを基準とし、10質量部以上溶解する場合は、光熱変換層用の樹脂として好ましく用いられる。より好ましくは、N-メチルピロリドン100質量部に対して、100質量部以上溶解する樹脂である。

[0103]

光熱変換層に含有されるマット剤としては、無機微粒子や有機微粒子を挙げることができる。この無機微粒子としては、シリカ、酸化チタン、酸化アルミニウム、酸化亜鉛、酸化マグネシウム、硫酸バリウム、硫酸マグネシウム、水酸化アルミニウム、水酸化マグネシウム、窒化ホウ素等の金属塩、カオリン、クレー、タルク、亜鉛華、鉛白、ジークライト、石英、ケイソウ土、バーライト、ベントナイト、雲母、合成雲母等が挙げられる。有機微粒子としては、フッ素樹脂粒子、グアナミン樹脂粒子、アクリル樹脂粒子、スチレンーアクリル共重合体樹脂粒子、シリコーン樹脂粒子、メラミン樹脂粒子、エポキシ樹脂粒子等の樹脂粒子を挙げることができる。

[0104]

マット剤の粒径は、通常、 $0.3\sim30\mu$ mであり、好ましくは $0.5\sim20$ μ mであり、添加量は $0.1\sim100$ mg/m²が好ましい。

[0105]

光熱変換層には、更に必要に応じて、界面活性剤、増粘剤、帯電防止剤等が添加されてもよい。

[0106]

光熱変換層は、光熱変換物質とバインダーとを溶解し、これに必要に応じてマット剤及びその他の成分を添加した塗布液を調製し、これを支持体上に塗布し、乾燥することにより設けることができる。ポリイミド樹脂を溶解するための有機溶媒としては、例えば、n-ヘキサン、シクロヘキサン、ジグライム、キシレン、トルエン、酢酸エチル、テトラヒドロフラン、メチルエチルケトン、アセトン

、シクロヘキサノン、1,4 - ジオキサン、1,3 - ジオキサン、ジメチルアセテート、N - メチルー2 - ピロリドン、ジメチルスルホオキサイド、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、γ - ブチロラクトン、エタノール、メタノール等が挙げられる。塗布、乾燥は、通常の塗布、乾燥方法を利用して行うことができる。乾燥は、通常、300℃以下の温度で行い、200℃以下の温度で行うのが好ましい。支持体として、ポリエチレンテレフタレートを使用する場合は、80~150℃の温度で乾燥するのが好ましい。

[0107]

光熱変換層におけるバインダーの量が少なすぎると、光熱変換層の凝集力が低下し、形成画像が受像シートに転写される際に、光熱変換層が一緒に転写されやすくなり、画像の混色の原因となる。またポリイミド樹脂が多すぎると、一定の光吸収率を達成するために光熱変換層の層厚が大きくなって、感度低下を招きやすい。光熱変換層における光熱変換物質とバインダーとの固形分質量比は、1:20~2:1であるのがより好ましい。

また、光熱変換層を薄層化すると、前記した様に、熱転写シートを高感度化できるので好ましい。光熱変換層は、0.03~1.0μmであるのが好ましく、0.05~0.5μmであるのがより好ましい。また、光熱変換層は、波長808nmの光に対して、0.80~1.26の光学濃度を有していると、画像形成層の転写感度が向上するので好ましく、前記波長の光に対して0.92~1.15の光学濃度を有しているとより好ましい。レーザーピーク波長における光学濃度が0.80未満であると、照射された光を熱に変換することが不充分となり、転写感度が低下することがある。一方、1.26を超えると、記録時に光熱変換層の機能に影響を与え、かぶりが発生することがある。本発明は熱転写シートの光熱変換層の光学濃度は、本発明の画像形成材料を記録するに際して、使用するレーザー光のピーク波長における光熱変換層の吸光度を言い、公知の分光光度計を用いて測定を行うことができる。本発明では、(株)島津製作所製UVー分光光度計UV-240を用いた。また、上記光学濃度は支持体込みのものから支持体単独の値を差し引いた値とする。

[0108]

(画像形成層)

画像形成層は、受像シートに転写されて画像を形成するための顔料を少なくと も含有し、更に、層を形成するためのバインダー、及び所望により、その他の成 分を含有する。

顔料は一般に有機顔料と無機顔料とに大別され、前者は特に塗膜の透明性に優れ、後者は一般に隠蔽性に優れる等の特性を有しているので、用途に応じて、適宜選択すればよい。前記熱転写シートを印刷色校正用に用いる場合には、印刷インキに一般に使用されるイエロー、マゼンタ、シアン、及びブラックと一致するか、あるいは色調が近い有機顔料が好適に使用される。またその他にも、金属粉、蛍光顔料等も用いる場合がある。好適に使用される顔料の例としては、アゾ系顔料、フタロシアニン系顔料、アントラキノン系顔料、ジオキサジン系顔料、キナクリドン系顔料、イソインドリノン系顔料、ニトロ系顔料を挙げることができる。画像形成層に用いられる顔料を、色相別に分けて、以下に列挙するが、これらに限定されるものではない。また、これらの顔料は、1種類使用でも、2種類上組み合わせて使用してもよい。

[0109]

1) イエロー顔料

Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 12 (C. I. No . 21090)

例)Permanent Yellow (パーマネントイエロー) DHG (クラリアントジャパン (株) 製)、Lionol Yellow (リオノールイエロー) 1212B (東洋インキ製造 (株) 製)、Irgalite Yellow (イルガライトイエロー) LCT (チバ・スペシャルティー・ケミカルズ (株) 製)、Symuler Fast Yellow (シムラーファーストイエロー) GTF 219 (大日本インキ化学工業 (株) 製)

Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 13 (C. I. No . 21100)

例) Permanent Yellow (パーマネントイエロー) GR (ク

ラリアントジャパン (株) 製)、Lionol Yellow (リオノールイエロー) 1313 (東洋インキ製造 (株) 製)

Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 14 (C. I. No. 21095)

例)Permanent Yellow (パーマネントイエロー) G (クラリアントジャパン (株) 製)、Lionol Yellow (リオノールイエロー) 1401-G (東洋インキ製造 (株) 製)、Seika Fast Yellow (セイカファーストイエロー) 2270 (大日精化工業 (株) 製)、Symuler Fast Yellow (シムラーファーストイエロー) 4400 (大日本インキ化学工業 (株) 製)

Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 17 (C. I. No. 21105)

例)Permanent Yellow (パーマネントイエロー) GG02 (クラリアントジャパン (株)製)、Symuler Fast Yellow (シムラーファーストイエロー) 8GF (大日本インキ化学工業 (株)製)

Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 155

例) Graphtol Yellow (グラフトールイエロー) 3GP (クラリアントジャパン (株) 製)

Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 180 (C. I. No. 21290)

例) Novoperm Yellow (ノボパームイエロー) P-HG (クラリアントジャパン (株) 製)、PV Fast Yellow (ファーストイエロー) HG (クラリアントジャパン (株) 製)

Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 139 (C. I. No. 56298)

例) Novoperm Yellow (ノボパームイエロー) M2R 70 (クラリアントジャパン (株) 製)

[0110]

2) マゼンタ顔料

特2002-011885

Pigment Red (ピグメントレッド) 57:1 (C. I. No. 1 5850:1)

例)Graphtol Rubine(グラフトールルビン) L6B(クラリアントジャパン(株)製)、Lionol Red(リオノールレッド) 6B-4290G(東洋インキ製造(株)製)、Irgalite Rubine(イルガライトルビン) 4BL(チバ・スペシャルティー・ケミカルズ(株)製)、Symuler Brilliant Carmine(シムラーブリリアントカーミン) 6B-229(大日本インキ化学工業(株)製)

Pigment Red (ピグメントレッド) 122 (C. I. No. 73 915)

例)Hosterperm Pink (ホスターパームピンク) E (クラリアントジャパン (株) 製)、Lionogen Magenta (リオノゲンマゼンタ) 5790 (東洋インキ製造 (株) 製)、Fastogen Super Magenta (ファストゲンスーパーマゼンタ) RH (大日本インキ化学工業 (株) 製)

Pigment Red (ピグメントレッド) 53:1 (C. I. No. 1 5585:1)

例) Permanent Lake Red (パーマネントレイクレッド) LCY (クラリアントジャパン (株) 製)、Symuler Lake Red (シムラーレイクレッド) C conc (大日本インキ化学工業 (株) 製)

[0111]

Pigment Red (ピグメントレッド) 48:1 (C. I. No. 15865:1)

例)Lionol Red (リオノールレッド) 2B 3300 (東洋インキ製造 (株) 製)、Symuler Red (シムラーレッド) NRY (大日本インキ化学工業 (株) 製)

Pigment Red (ピグメントレッド) 48:2 (C. I. No. 15865:2)

例) Permanent Red (パーマネントレッド) W2T (クラリア

ントジャパン(株)製)、Lionol Red(リオノールレッド) LX235(東洋インキ製造(株)製)、Symuler Red(シムラーレッド)3012(大日本インキ化学工業(株)製)

Pigment Red (ピグメントレッド) 48:3 (C. I. No. 1 5865:3)

例) Permanent Red (パーマネントレッド) 3 RL (クラリアントジャパン (株) 製)、Symuler Red (シムラーレッド) 2 BS (大日本インキ化学工業 (株) 製)

Pigment Red (ピグメントレッド) 177 (C. I. No. 65300)

例) Cromophtal Red (クロモフタルレッド) A2B (チバ・スペシャルティー・ケミカルズ (株) 製)

[0112]

3) シアン顔料

Pigment Blue (ピグメントブルー) 15 (C. I. No. 74 160)

例) Lionol Blue (リオノールブルー) 7027 (東洋インキ製造(株)製)、Fastogen Blue (ファストゲンブルー) BB (大日本インキ化学工業(株)製)

Pigment Blue (ピグメントブルー) 15:1 (C. I. No. 74160)

例)Hosterperm Blue (ホスターパームブルー) A2R (クラリアントジャパン (株) 製)、Fastogen Blue (ファストゲンブルー) 5050 (大日本インキ化学工業 (株) 製)

Pigment Blue (ピグメントブルー) 15:2 (C. I. No. 74160)

例)Hosterperm Blue (ホスターパームブルー) AFL (クラリアントジャパン (株) 製)、Irgalite Blue (イルガライトブルー) BSP (チバ・スペシャルティー・ケミカルズ (株) 製)、Fasto

gen Blue (ファストゲンブルー) GP (大日本インキ化学工業(株)製)

Pigment Blue (ピグメントブルー) 15:3 (C. I. No. 74160)

例)Hosterperm Blue (ホスターパームブルー) B2G(クラリアントジャパン (株) 製)、Lionol Blue (リオノールブルー) FG7330 (東洋インキ製造 (株) 製)、Cromophtal Blue (クロモフタルブルー) 4GNP (チバ・スペシャルティー・ケミカルズ (株) 製)、Fastogen Blue (ファストゲンブルー) FGF (大日本インキ化学工業 (株) 製)

[0113]

Pigment Blue (ピグメントブルー) 15:4 (C. I. No. 74160)

例)Hosterperm Blue(ホスターパームブルー) BFL(クラリアントジャパン(株)製)、Cyanine Blue(シアニンブルー) 700-10FG(東洋インキ製造(株)製)、Irgalite Blue (イルガライトブルー) GLNF(チバ・スペシャルティー・ケミカルズ(株)製)、Fastogen Blue(ファストゲンブルー) FGS(大日本インキ化学工業(株)製)

Pigment Blue (ピグメントブルー) 15:6 (C. I. No. 74160)

例) Lionol Blue (リオノールブルー) ES (東洋インキ製造 (株) 製)

Pigment Blue (ピグメントブルー) 60 (C. I. No. 69 800)

例)Hosterperm Blue (ホスターパームブルー) RL01 (クラリアントジャパン (株) 製)、Lionogen Blue (リオノゲンブルー) 6501 (東洋インキ製造 (株) 製)

[0114]

4) ブラック顔料

Pigment Black (ピグメントブラック) 7 (カーボンブラック C. I. No. 77266)

例) 三菱カーボンブラック MA100 (三菱化学 (株) 製)、三菱カーボンブラック #5 (三菱化学 (株) 製)、Black Pearls (ブラックパールズ) 430 (Cabot Co. (キャボット社) 製)

また、本発明で用いることのできる顔料としては、「顔料便覧、日本顔料技術協会編、誠文堂新光社、1989」、「COLOUR INDEX、THE SOCIETY OF DYES & COLOURIST、THIRD EDITION、1987」などを参照して適宜商品を選択できる。

[0115]

前記顔料の平均粒径としては、 $0.03\sim1~\mu$ mが好ましく、 $0.05\sim0$. $5~\mu$ mがより好ましい。

前記粒径が0.03μm以上であると、分散コストが上がったり、分散液がゲル化等を起こすこともなく、一方、1μm以下にすると、顔料中に粗大粒子が存在しないので、画像形成層と受像層との密着性が良好であり、また、画像形成層の透明性を改良することもできる。

[0116]

画像形成層のバインダーとしては、軟化点が40~150℃の非晶質有機高分子重合体が好ましい。前記非晶質有機高分子重合体としては、例えば、ブチラール樹脂、ポリアミド樹脂、ポリエチレンイミン樹脂、スルホンアミド樹脂、ポリエステルポリオール樹脂、石油樹脂、スチレン、ビニルトルエン、αーメチルスチレン、2ーメチルスチレン、クロルスチレン、ビニル安息香酸、ビニルベンゼンスルホン酸ソーダ、アミノスチレン等のスチレン及びその誘導体、置換体の単独重合体や共重合体、メチルメタクリレート、エチルメタクリレート、ブチルメタクリレート、ヒドロキシエチルメタクリレート等のメタクリル酸エステル類及びメタクリル酸、メチルアクリレート、エチルアクリレート、ブチルアクリレート、αーエチルへキシルアクリレート等のアクリル酸エステル及びアクリル酸、ブタジエン、イソプレン等のジエン類、アクリロニトリル、ビニルエーテル類、

マレイン酸及びマレイン酸エステル類、無水マレイン酸、ケイ皮酸、塩化ビニル 、酢酸ビニル等のビニル系単量体の単独あるいは他の単量体等との共重合体を用 いることができる。これらの樹脂は2種以上混合して用いることもできる。

[0117]

画像形成層は、顔料を20~80質量%含有しているのが好ましく、30~70質量%含有しているのがより好ましく、30~50質量%含有しているのが更に好ましい。また、画像形成層は、非晶質高分子体である樹脂を80~20質量%含有しているのが好ましく、70~30質量%含有しているのがより好ましく、70~40質量%含有しているのが更に好ましい。

[0118]

前記画像形成層は、以下の①~③の成分を前記その他の成分として含有することができる。

①ワックス類

ワックス類としては、鉱物系のワックス類、天然ワックス類、合成ワックス類等が挙げられる。前記鉱物系のワックスの例としては、パラフィンワックス、マイクロクリスタリンワックス、エステルワックス、酸化ワックス等の石油ロウ、モンタンロウ、オゾケライト、セレシン等が挙げられる。なかでも、パラフィンワックスが好ましい。該パラフィンワックスは、石油から分離されるものであり、その融点によって各種のものが市販されている。

前記天然ワックスの例としては、カルナバロウ、木ロウ、オウリキュリーロウ、エスパルロウ等の植物ロウ、密ロウ、昆虫ロウ、セラックロウ、鯨ロウ等の動物ロウが挙げられる。

[0119]

前記合成ワックスは、一般に滑剤として用いられ、通常は高級脂肪酸系の化合物からなる。このような合成ワックスの例としては、下記のものが挙げられる。

1) 脂肪酸系ワックス

下記一般式で表される直鎖の飽和脂肪酸:

CH₃ (CH₂) nCOOH

前記式中、nは6~28の整数を示す。具体例としては、ステアリン酸、ベヘ

ン酸、パルミチン酸、12-ヒドロキシステアリン酸、アゼライン酸等が挙げられる。

また、上記脂肪酸等の金属塩(例えば、K、Ca、Zn、Mgなど)が挙げられる。

2) 脂肪酸エステル系ワックス

前記脂肪酸のエステルの具体例としては、ステアリン酸エチル、ステアリン酸 ラウリル、ベヘン酸エチル、ベヘン酸ヘキシル、ミリスチン酸ベヘニル等が挙げ られる。

[0120]

3) 脂肪酸アミド系ワックス

前記脂肪酸のアミドの具体例としては、ステアリン酸アミド、ラウリン酸アミド等が挙げられる。

4) 脂肪族アルコール系ワックス

下記一般式で表される直鎖飽和脂肪族アルコール:

$$CH_3$$
 (CH_2) $_nOH$

前記式中、nは6~28の整数を表す。具体例としては、ステアリルアルコール等が挙げられる。

[0121]

前記1)~4)の合成ワックスのなかでも、特にステアリン酸アミド、ラウリン酸アミド等の高級脂肪酸アミドが好適である。尚、前記ワックス系化合物は、所望により単独もしくは適宜組み合わせて使用することができる。

[0122]

②可塑剤

前記可塑剤としては、エステル化合物が好ましく、フタル酸ジブチル、フタル酸ジーnーオクチル、フタル酸ジ(2-エチルヘキシル)、フタル酸ジノニル、フタル酸ジラウリル、フタル酸ブチルラウリル、フタル酸ブチルベンジル等のフタル酸エステル類、アジピン酸ジ(2-エチルヘキシル)、セバシン酸ジ(2-エチルヘキシル)等の脂肪族二塩基酸エステル、リン酸トリクレジル、リン酸トリ(2-エチルヘキシル)等のリン酸トリエステル類、ポリエチレングリコール

エステル等のポリオールポリエステル類、エポキシ脂肪酸エステル等のエポキシ 化合物等、公知の可塑剤が挙げられる。これらの中でもビニルモノマーのエステル、特に、アクリル酸又はメタクリル酸のエステルが、添加による転写感度の向 上や転写ムラの改良効果、及び破断伸びの調節効果が大きい点で好ましい。

[0123]

前記アクリル酸又はメタクリル酸のエステル化合物としては、ポリエチレング リコールジメタクリレート、1,2,4ーブタントリオールトリメタクリレート 、トリメチロールエタントリアクリレート、ペンタエリスリトールアクリレート 、ペンタエリスリトールテトラアクリレート、ジペンタエリスリトールーポリア クリレート等が挙げられる。

[0124]

また、前記可塑剤は高分子であってもよく、なかでもポリエステルは、添加効果が大きい点、及び保存条件下で拡散し難い点等で好ましい。該ポリエステルとしては、例えば、セバシン酸系ポリエステル、アジピン酸系ポリエステル等が挙げられる。

尚、画像形成層中に含有させる前記添加剤は、これらに限定されるものではない。また、可塑剤は、1種単独で用いてもよく、2種以上を併用してもよい。

[0125]

画像形成層中の前記添加剤の含有量が多すぎると、転写画像の解像度が低下したり、画像形成層自身の膜強度が低下したり、光熱変換層と画像形成層との密着力の低下による未露光部の受像シートへの転写が起きる場合がある。上記観点から、前記ワックス類の含有量としては、画像形成層中の全固形分の0.1~30質量%が好ましく、1~20質量%がより好ましい。また、前記可塑剤の含有量としては、画像形成層中の全固形分の0.1~20質量%が好ましく、0.1~10質量%がより好ましい。

[0126]

③その他

画像形成層は、更に、上記の成分の他に、界面活性剤、無機あるいは有機微粒子(金属粉、シリカゲル等)、オイル類(アマニ油、鉱油等)、増粘剤、帯電防

止剤等を含有してもよい。黒色の画像を得る場合を除き、画像記録に用いる光源の波長を吸収する物質を含有することで、転写に必要なエネルギーを少なくできる。光源の波長を吸収する物質としては、顔料、染料のいずれでも構わないが、カラー画像を得る場合には、画像記録に半導体レーザー等の赤外線の光源を使用して、可視部に吸収の少ない、光源の波長の吸収の大きな染料を使用することが、色再現上好ましい。近赤外線染料の例としては、特開平3-103476号公報に記載の化合物を挙げることができる。

[0127]

画像形成層は、顔料と前記バインダー等とを溶解又は分散した塗布液を調製し、これを光熱変換層上(光熱変換層上に下記感熱剥離層が設けられている場合は、該層上)に塗布し、乾燥することにより設けることができる。塗布液の調製に「使用される溶媒としては、nープロピルアルコール、メチルエチルケトン、プロピレングリコールモノメチルエーテル(MFG)、メタノール、水等が挙げられる。塗布、乾燥は、通常の塗布、乾燥方法を利用して行うことができる。

[0128]

前記熱転写シートの光熱変換層の上には、光熱変換層で発生した熱の作用により気体を発生するか、付着水等を放出し、これにより光熱変換層と画像形成層との間の接合強度を弱める感熱材料を含む感熱剥離層を設けることができる。そのような感熱材料としては、それ自身が熱により分解若しくは変質して気体を発生する化合物(ポリマー又は低分子化合物)、水分等の易気化性気体を相当量吸収若しくは吸着している化合物(ポリマー又は低分子化合物)等を用いることができる。これらは併用してもよい。

[0129]

熱により分解若しくは変質して気体を発生するポリマーの例としては、ニトロセルロースのような自己酸化性ポリマー、塩素化ポリオレフィン、塩素化ゴム、ポリ塩化ゴム、ポリ塩化ビニル、ポリ塩化ビニリデンのようなハロゲン含有ポリマー、水分等の揮発性化合物が吸着されているポリイソブチルメタクリレート等のアクリル系ポリマー、水分等の揮発性化合物が吸着されているエチルセルロース等のセルロースエステル、水分等の揮発性化合物が吸着されているゼラチン等

の天然高分子化合物等を挙げることができる。熱により分解若しくは変質して気体を発生する低分子化合物の例としては、ジアゾ化合物やアジド化のような発熱 分解して気体を発生する化合物を挙げることができる。

尚、上記のような、熱による感熱材料の分解や変質等は280℃以下で発生することが好ましく、特に230℃以下で発生することが好ましい。

[0130]

感熱剥離層の感熱材料として低分子化合物を用いる場合には、バインダーと組み合わせることが望ましい。バインダーとしては、上記のそれ自身が熱により分解若しくは変質して気体を発生するポリマーを用いることもできるが、そのような性質を持たない通常のバインダーを使用することもできる。感熱性の低分子化合物とバインダーとを併用する場合には、前者と後者の質量比は $0.02:1\sim3:1$ であることが好ましく、 $0.05:1\sim2:1$ であることが更に好ましい。感熱剥離層は、光熱変換層を、そのほぼ全面にわたって被覆していることが望ましく、その厚さは一般に $0.03\sim1~\mu$ mであり、 $0.05\sim0.5~\mu$ mの範囲にあることが好ましい。

[0131]

支持体の上に、光熱変換層、感熱剥離層、画像形成層がこの順に積層された構成の熱転写シートの場合には、感熱剥離層は、光熱変換層から伝えられる熱により分解、変質し、気体を発生する。そして、この分解あるいは気体発生により、感熱剥離層が一部消失するか、あるいは感熱剥離層内で凝集破壊が発生し、光熱変換層と画像形成層との間の結合力が低下する。このため、感熱剥離層の挙動によっては、その一部が画像形成層に付着して、最終的に形成される画像の表面に現われ、画像の混色の原因となることがある。従って、そのような感熱剥離層の転写が発生しても、形成された画像に目視的な混色が現われないように、感熱剥離層はほとんど着色していないこと、即ち、可視光に対して高い透過性を示すことが望ましい。具体的には、感熱剥離層の光吸収率が、可視光に対し、50%以下、好ましくは10%以下である。

尚、前記熱転写シートには、独立した感熱剥離層を設ける代わりに、前記の感 熱材料を光熱変換層塗布液に添加して光熱変換層を形成し、光熱変換層と感熱剥 離層とを兼ねるような構成とすることもできる。

[0.132]

熱転写シートの画像形成層が塗設されている側の最表層の静摩擦係数を0.3 5以下、好ましくは0.20以下にすることは好ましい。最表層の静摩擦係数を0.35以下とすることで熱転写シートを搬送する際のロール汚れをなくし、形成される画像を高画質化し得る。静摩擦係数の測定法は特願2000-85759の段落(0011)に記載の方法に従う。画像形成層表面のスムースター値が23℃、55%RHで0.5~50mmHg(=0.0665~6.65kPa)が好ましく、かつRaが0.05~0.4μmであることが好ましく、このことにより接触面に受像層と画像形成層とが接触し得ない多数のミクロな空隙を少なく出来、転写、更には画質の点で好ましい。前記Ra値は、表面粗さ測定機(Surfcom,東京精機(株)製)等を用いてJIS B0601に基づき測定することができる。画像形成層の表面硬さがサファイヤ針で10g以上であることが好ましい。米国連邦政府試験基準4046により熱転写シートに帯電させた後、熱転写シートを接地後1秒後の画像形成層の帯電電位が一100~100Vであることが好ましい。画像形成層の表面抵抗が23℃、55%RHで109Q以下であることが好ましい。

[0133]

次に前記熱転写シートと組み合わされて使用され得る受像シートについて説明 する。

[受像シート]

(層構成)

受像シートは、通常、支持体と、その上に、1以上の受像層が設けられ、所望により、支持体と受像層との間にクッション層、剥離層、及び中間層のいずれか 1層又は2層以上を設けた構成である。また、支持体の受像層とは反対側の面に、バック層を有すると、搬送性の点で好ましい。

[0134]

(支持体)

支持体としては、プラスチックシート、金属シート、ガラスシート、樹脂コー

ト紙、紙、及び各種複合体等のような通常のシート状の基材が挙げられる。プラスチックシートの例としては、ポリエチレンテレフタレートシート、ポリカーボネートシート、ポリエチレンシート、ポリ塩化ビニルシート、ポリ塩化ビニリデンシート、ポリスチレンシート、スチレンーアクリロニトリルシート、ポリエステルシート等を挙げることができる。また、紙としては印刷本紙、コート紙等を用いることができる。

[0135]

支持体が、微小な空隙(ボイド)を有すると、画質を向上させることができるので好ましい。このような支持体は、例えば、熱可塑性樹脂と、無機顔料や前記熱可塑性樹脂と非相溶性の高分子等からなる填料とを混合した混合溶融物を、溶融押出機によって単層又は多層のフィルムとし、更に1ないし2軸に延伸することにより作製することができる。この場合、樹脂及び填料の選定、混合比率、延伸条件等によって空隙率が決定される。

[0136]

前記熱可塑性樹脂としては、ポリプロピレン等のポリオレフィン樹脂、及びポリエチレンテレフタレート樹脂が、結晶性が良く、延伸性が良く、ボイドの形成も容易であるので好ましい。前記ポリオレフィン樹脂、又はポリエチレンテレフタレート樹脂を主成分とし、それに適宜少量の他の熱可塑性樹脂を併用することが好ましい。前記填料として用いられる無機顔料としては、平均粒径が1~20μmのものが好ましく、炭酸カルシウム、クレー、けいそう土、酸化チタン、水酸化アルミニウム、シリカ等を用いることができる。また、填料として用いられる非相溶性の樹脂としては、熱可塑性樹脂としてポリプロピレンを用いる場合は、ポリエチレンテレフタレートを填料として組み合わせるのが好ましい。微小な空隙(ボイド)を有する支持体の詳細は特願平11-290570に記載されている。

尚、支持体における、無機顔料等の填料の含有率は、体積で2~30%程度が 一般的である。

[0137]

受像シートの支持体の厚さは、通常10~400μmであり、 25~200μ

mであるのが好ましい。また、支持体の表面は、受像層(あるいはクッション層)との密着性、又は熱転写シートの画像形成層との密着性を高めるために、コロナ放電処理、グロー放電処理等の表面処理が施されていてもよい。

[0138]

(受像層)

受像シートの表面には、画像形成層を転写し、これを固定するために、支持体 上に、受像層を1以上設けることが好ましい。受像層は有機重合体バインダーを 主体として形成される層であるのが好ましい。前記バインダーは、熱可塑性樹脂 であることが好ましく、その例としては、アクリル酸、メタクリル酸、アクリル 酸エステル、メタクリル酸エステル等のアクリル系モノマーの単独重合体及びそ の共重合体、メチルセルロース、エチルセルロース、セルロースアセテートのよ うなセルロース系ポリマー、ポリスチレン、ポリビニルピロリドン、ポリビニル ブチラール、ポリビニルアルコール、ポリ塩化ビニル等のようなビニル系モノマ 一の単独重合体及びその共重合体、ポリエステル、ポリアミド等のような縮合系 ポリマー、ブタジエン-スチレン共重合体のようなゴム系ポリマーを挙げること ができる。受像層のバインダーは、画像形成層との間の適度な接着力を得るため に、ガラス転移温度(Tg)が90℃より低いポリマーであることが好ましい。 このために、受像層に可塑剤を添加することも可能である。また、バインダーポ リマーは、シート間のブロッキングを防ぐために、そのTgが30℃以上である ことが好ましい。受像層のバインダーポリマーとしては、レーザー記録時の画像 形成層との密着性を向上させ、感度や画像強度を向上させる点で、画像形成層の バインダーポリマーと同一、若しくは類似のポリマーを用いることが特に好まし 11

[0139]

受像層表面のスムースター値が23 \mathbb{C} 、55 \mathbb{N} $\mathbb{$

てJIS B O 6 O 1 に基づき測定することができる。米国連邦政府試験基準4 O 4 6 により受像シートに帯電させた後、受像シートを接地後 1 秒後の受像層の帯電電位が $-100\sim100$ V であることが好ましい。受像層の表面抵抗が 2 3 \mathbb{C} 、5 5 % R H で 10^9 Ω 以下であることが好ましい。受像層表面の静止摩擦係数が 0. 2 以下であることが好ましい。受像層表面の表面エネルギーが 2 3 \sim 3 5 m g / m 2 であることが好ましい。

[0140]

受像層上に一旦画像を形成した後、印刷本紙等へ再転写する場合には、受像層の少なくとも一層を光硬化性材料から形成することも好ましい。このような光硬化性材料の組成としては、例えば、a)付加重合によって光重合体を形成しうる多官能ビニル又はビニリデン化合物の少なくとも一種からなる光重合性モノマー、b)有機ポリマー、c)光重合開始剤、及び必要に応じて熱重合禁止剤等の添加剤からなる組み合わせを挙げることができる。上記の多官能ビニルモノマーとしては、ポリオールの不飽和エステル、特にアクリル酸もしくはメタクリル酸のエステル(例えば、エチレングリコールジアクリレート、ペンタエリスリトールテトラアクリレート)が用いられる。

[0141]

前記有機ポリマーとしては前記受像層形成用ポリマーが挙げられる。また、光重合開始剤としては、ベンゾフェノン、ミヒラーズケトン等の通常の光ラジカル重合開始剤が、層中の0.1~20質量%の割合で用いられる。

[0142]

受像層の厚みは0.3~7μm、好ましくは0.7~4μmである。0.3μm以上の場合、印刷本紙への再転写の際に膜強度が確保できる。4μm以下にすることで、本紙再転写後の画像の光沢が抑えられ、印刷物への近似性が改良される。

[0.1.4.3]

(その他の層)

支持体と受像層との間に、クッション層を設けてもよい。クッション層を設けると、レーザー熱転写時に画像形成層と、受像層の密着性を向上させ、画質を向

上させることができる。また、記録時、熱転写シートと受像シートの間に異物が 混入しても、クッション層の変形作用により、受像層と画像形成層の空隙が小さ くなり、結果として白ヌケ等の画像欠陥サイズを小さくすることもできる。更に 、画像を転写形成した後、これを別に用意した印刷本紙等に転写する場合、紙凹 凸表面に応じて受像表面が変形するため、受像層の転写性を向上することができ 、また被転写物の光沢を低下させることによって、印刷物との近似性も向上させ ることができる。

[0144]

クッション層は、受像層に応力が加えられた際に変形し易い構成であり、前記効果を達成するには、低弾性率を有する材料、ゴム弾性を有する材料あるいは加熱により容易に軟化する熱可塑性樹脂からなるのが好ましい。クッション層の弾性率としては、室温で好ましくは0.5MPa~1.0GPa、特に好ましくは1MPa~0.5GPa、より好ましくは10~100MPaである。また、ゴミ等の異物をめり込ませるためには、JIS K2530で定められた針入度(25℃、100g、5秒)が10以上であることが好ましい。また、クッション層のガラス転移温度は80℃以下、好ましくは25℃以下、軟化点は50~200℃が好ましい。これらの物性、例えば、Tgを調節するために可塑剤をバインダー中に添加することも好適に行うことができる。

[0145]

クッション層のバインダーとして用いられる具体的な材料としては、ウレタンゴム、ブタジエンゴム、ニトリルゴム、アクリルゴム、天然ゴム等のゴム類の他に、ポリエチレン、ポリプロピレン、ポリエステル、スチレンーブタジエン共重合体、エチレンー酢酸ビニル共重合体、エチレンーアクリル共重合体、塩化ビニルー酢酸ビニル共重合体、塩化ビニリデン樹脂、可塑剤入り塩化ビニル樹脂、ポリアミド樹脂、フェノール樹脂等が挙げられる。

尚、クッション層の厚みは使用する樹脂その他の条件により異なるが、通常 3 $\sim 100 \mu$ m、好ましくは $10 \sim 52 \mu$ mである。

[0146]

受像層とクッション層はレーザー記録の段階までは接着している必要があるが

、画像を印刷本紙に転写するために、剥離可能に設けられていることが好ましい。剥離を容易にするためには、クッション層と受像層の間に剥離層を厚み 0. 1 ~ 2 μ m程度で設けることも好ましい。層厚が大きすぎるとクッション層の性能が現われ難くなるため、剥離層の種類により調整することが必要である。

剥離層のバインダーとしては、具体的にポリオレフィン、ポリエステル、ポリビニルアセタール、ポリビニルホルマール、ポリパラバン酸、ポリメタクリル酸メチル、ポリカーボネート、エチルセルロース、ニトロセルロース、メチルセルロース、カルボキシメチルセルロース、ヒドロキシプロピルセルロース、ポリビニルアルコール、ポリ塩化ビニル、ウレタン樹脂、フッ素系樹脂、ポリスチレン、アクリロニトリルスチレン等のスチレン類及びこれら樹脂を架橋したもの、ポリアミド、ポリイミド、ポリエーテルイミド、ポリスルホン、ポリエーテルスルホン、アラミド等のTgが65℃以上の熱硬化性樹脂及びそれら樹脂の硬化物が挙げられる。硬化剤としてはイソシアナート、メラミン等の一般的硬化剤を使用することができる。

[0147]

上記物性に合わせて剥離層のバインダーを選ぶとポリカーボネート、アセタール、エチルセルロースが保存性の点で好ましく、更に受像層にアクリル系樹脂を用いるとレーザー熱転写後の画像を再転写する際に剥離性良好となり特に好ましい。

又、別に、冷却時に受像層との接着性が極めて低くなる層を剥離層として利用 することができる。具体的には、ワックス類、バインダー等の熱溶融性化合物や 熱可塑性樹脂を主成分とする層とすることができる。

熱溶融性化合物としては、特開昭63-193886号に記載の物質等がある。特にマイクロクリスタリンワックス、パラフィンワックス、カルナバワックスなどが好ましく用いられる。熱可塑性樹脂としては、エチレン-酢酸ビニル系樹脂等のエチレン系共重合体、セルロース系樹脂等が好ましく用いられる。

[0148]

このような剥離層には添加剤として、高級脂肪酸、高級アルコール、高級脂肪酸エステル、アミド類、高級アミン等を必要に応じて加えることができる。

剥離層の別の構成は、加熱時に溶融又は軟化することによって、それ自体が凝 集破壊することで剥離性を持つ層である。このような剥離層には過冷却物質を含 有させることが好ましい。

過冷却物質としては、ポリー ε -カプロラクトン、ポリオキシエチレン、ベンゾトリアゾール、トリベンジルアミン、バニリン等が挙げられる。

更に、別の構成の剥離性層では、受像層との接着性を低下させるような化合物を含ませる。このような化合物としては、シリコーンオイルなどのシリコーン系樹脂;テフロン、弗素含有アクリル樹脂等の弗素系樹脂;ポリシロキサン樹脂;ポリビニルブチラール、ポリビニルアセタール、ポリビニルホルマール等のアセタール系樹脂;ポリエチレンワックス、アミドワックス等の固形ワックス類;弗素系、燐酸エステル系の界面活性剤等を挙げることができる。

剥離層の形成方法としては、前記素材を溶媒に溶解又はラテックス状に分散したものをブレードコーター、ロールコーター、バーコーター、カーテンコーター、グラビアコーター、等の塗布法、ホットメルトによる押出しラミネーション法などが適用でき、クッション層上に塗布し形成することができる。又は、仮ベース上に前記素材を溶媒に溶解又はラテックス状に分散したものを、上記の方法で塗布したものとクッション層とを貼り合わせた後に仮ベースを剥離して形成する方法がある。

[0.149]

前記熱転写シートと組み合わされる受像シートは、受像層がクッション層を兼ねた構成であってもよく、その場合は、受像シートは、支持体/クッション性受像層、あるいは支持体/下塗り層/クッション性受像層の構成であってもよい。この場合も、印刷本紙への再転写が可能なようにクッション性受像層が剥離可能に設けられていることが好ましい。この場合、印刷本紙へ再転写後の画像は光沢に優れた画像となる。

尚、クッション性受像層の厚みは5~100μm、好ましくは10~40μm である。

[0150]

また、受像シートには、支持体の受像層が設けられている面とは反対側の面に

、バック層を設けると、受像シートの搬送性が良化するので好ましい。前記バック層には、界面活性剤や酸化錫微粒子等による帯電防止剤、酸化珪素、PMMA粒子等によるマット剤を添加すると、記録装置内での搬送性を良化させる点で好ましい。

前記添加剤はバック層のみならず、必要によって受像層その他の層に添加することもできる。添加剤の種類についてはその目的により一概には規定できないが、例えば、マット剤の場合、平均粒径 0.5~10μmの粒子を層中、0.5~80%程度添加することができる。帯電防止剤としては、層の表面抵抗が23℃、50% R H の条件で10¹² Ω以下、より好ましくは10⁹ Ω以下となるように、各種界面活性剤、導電剤の中から適宜選択して用いることができる。

[0151]

バック層に用いられるバインダーとしては、ゼラチン、ポリビニルアルコール、メチルセルロース、ニトロセルロース、アセチルセルロース、芳香族ポリアミド樹脂、シリコーン樹脂、エポキシ樹脂、アルキド樹脂、フェノール樹脂、メラミン樹脂、弗素樹脂、ポリイミド樹脂、ウレタン樹脂、アクリル樹脂、ウレタン変性シリコーン樹脂、ポリエチレン樹脂、ポリプロピレン樹脂、ポリエステル樹脂、テフロン樹脂、ポリビニルブチラール樹脂、塩化ビニル系樹脂、ポリビニルアセテート、ポリカーボネート、有機硼素化合物、芳香族エステル類、弗化ポリウレタン、ポリエーテルスルホンなど汎用ポリマーを使用することができる。

バック層のバインダーとして架橋可能な水溶性バインダーを用い、架橋させることは、マット剤の粉落ち防止やバック層の耐傷性の向上に効果がある。又、保存時のブロッキングにも効果が大きい。

この架橋手段は、用いる架橋剤の特性に応じて、熱、活性光線、圧力の何れか 一つ又は組み合わせなどを特に限定なく採ることができる。場合によっては、支 持体への接着性を付与するため、支持体のバック層を設ける側に任意の接着層を 設けてもよい。

[0152]

バック層に好ましく添加されるマット剤としては、有機又は無機の微粒子が使用できる。有機系マット剤としては、ポリメチルメタクリレート (PMMA)、

ポリスチレン、ポリエチレン、ポリプロピレン、その他のラジカル重合系ポリマーの微粒子、ポリエステル、ポリカーボネートなど縮合ポリマーの微粒子などが挙げられる。

バック層は $0.5\sim5$ g/m²程度の付量で設けられることが好ましい。0.5 g/m²未満では塗布性が不安定で、マット剤の粉落ち等の問題が生じ易い。又、5 g/m²を大きく超えて塗布されると好適なマット剤の粒径が非常に大きくなり、保存時にバック層による受像層面のエンボス化が生じ、特に薄膜の画像形成層を転写する熱転写では記録画像の抜けやムラが生じ易くなる。

マット剤は、その数平均粒径が、バック層のバインダーのみの層厚よりも2. 5~20μm大きいものが好ましい。マット剤の中でも、8μm以上の粒径の粒子が5mg/m²以上が必要で、好ましくは6~600mg/m²である。これによって特に異物故障が改善される。又、粒径分布の標準偏差を数平均粒径で割った値σ/rn(=粒径分布の変動係数)が0.3以下となるような、粒径分布の狭いものを用いることで、異常に大きい粒径を有する粒子により発生する欠陥を改善できる上、より少ない添加量で所望の性能が得られる。この変動係数は0.15以下であることが更に好ましい。

[0153]

バック層には、搬送ロールとの摩擦帯電による異物の付着を防止するため、帯電防止剤を添加することが好ましい。帯電防止剤としては、カチオン系界面活性剤、アニオン系界面活性剤、非イオン系界面活性剤、高分子帯電防止剤、導電性微粒子の他、「11290の化学商品」化学工業日報社、875~876頁等に記載の化合物などが広く用いられる。

バック層に併用できる帯電防止剤としては、上記の物質の中でも、カーボンブラック、酸化亜鉛、酸化チタン、酸化錫などの金属酸化物、有機半導体などの導電性微粒子が好ましく用いられる。特に、導電性微粒子を用いることは、帯電防止剤のバック層からの解離がなく、環境によらず安定した帯電防止効果が得られるために好ましい。

又、バック層には、塗布性や離型性を付与するために、各種活性剤、シリコーンオイル、弗素系樹脂等の離型剤などを添加することも可能である。

特2002-011885

バック層は、クッション層及び受像層のTMA(Thermomechanical Analysis)により測定した軟化点が70℃以下である場合に特に好ましい。

[0154]

TMA軟化点は、測定対象物を一定の昇温速度で、一定の荷重を掛けながら昇温し、対象物の位相を観測することにより求める。本発明においては、測定対象物の位相が変化し始める温度を以てTMA軟化点と定義する。TMAによる軟化点の測定は、理学電気社製Thermoflexなどの装置を用いて行うことができる。

[0155]

前記熱転写シートと前記受像シートは、熱転写シートの画像形成層と受像シートの受像層とを重ね合わせた積層体として、画像形成に利用され得る。

熱転写シートと受像シートとの積層体は、各種の方法によって形成することができる。例えば、熱転写シートの画像形成層と受像シートの受像層とを重ねて、加圧加熱ローラに通すことによって容易に得ることができる。この場合の加熱温度は160℃以下、もしくは130℃以下が好ましい。

[0156]

積層体を得る別の方法として、前述した真空密着法も好適に用いられる。真空密着法は、真空引き用のサクション孔が設けられたドラムの上に、先ず受像シートを巻き付け、次いでその受像シートよりややサイズの大きな熱転写シートを、スクイーズローラーで空気を均一に押し出しながら受像シートに真空密着させる方法である。また別の方法としては、金属ドラムの上に受像シートを引っ張りつつ機械的に貼り付け、更にその上に熱転写シートを同様に機械的に引っ張りつつ勝り付け、密着させる方法もある。これらの方法の中で、ヒートローラー等の温度制御が不要で、迅速・均一に積層しやすい点で、真空密着法が特に好ましい。

[0157]

【実施例】

以下に、本発明の実施例を説明するが、本発明はこれらの実施例に何ら限定されるものではない。尚、文中で特に断りのない限り「部」は「質量部」を意味す

る。

<実施例(1)>

実施例1-1

- 熱転写シートK (ブラック) の作製-

[バック層の形成]

「バック第1層塗布液の調製]

アクリル樹脂の水分散液

2部

(ジュリマーET410、固形分20質量%、日本純薬(株)製)

帯電防止剤(酸化スズー酸化アンチモンの水分散物)

7. 0部

(平均粒径:0. 1 μ m、1 7 質量%)

ポリオキシエチレンフェニルエーテル

0.1部

メラミン化合物

0.3部

(スミチックスレジンM-3、住友化学工業(株)製)

蒸留水

合計が100部に

なるよう調製した

[0158]

- [バック第1層の形成]

厚さ 75μ mの 2 軸延伸したポリエチレンテレフタレート支持体(両面のR a は 0.01μ m)の一方の面(裏面)にコロナ処理を施し、バック第1層塗布液を乾燥層厚みが 0.03μ mになるよう塗布した後 $180 \mathbb{C}$ で 30 秒間乾燥して、バック第1層を形成した。支持体の長手方向のヤング率は $450 \mathrm{Kg/mm}^2$ ($=4.4 \mathrm{GPa}$) で、幅方向のヤング率は $500 \mathrm{Kg/mm}^2$ ($=4.9 \mathrm{GPa}$) である。支持体の長手方向のF-5値は、 $10 \mathrm{Kg/mm}^2$ ($=98 \mathrm{MPa}$) である。支持体幅方向のF-5値は、 $13 \mathrm{Kg/mm}^2$ ($=127.4 \mathrm{MPa}$) であり、支持体の $100 \mathbb{C}$ 、30分での熱収縮率は長手方向が 0.3%で、幅方向が 0.1%である。破断強度は長手方向が $20 \mathrm{Kg/mm}^2$ ($=196 \mathrm{MPa}$) で、幅方向が $25 \mathrm{Kg/mm}^2$ ($=245 \mathrm{MPa}$)、弾性率は $400 \mathrm{Kg/mm}^2$ ($=3.9 \mathrm{GPa}$) である。

[バック第2層塗布液の調製]

ポリオレフィン

3. 0部

(ケミパールS-120、27質量%、三井石油化学(株)製)

帯電防止剤(酸化スズー酸化アンチモンの水分散物)

2. 0部

(平均粒径: 0. 1 μm、17質量%)

コロイダルシリカ

2. 0部

(スノーテックスC、20質量%、日産化学(株)製)

エポキシ化合物

0.3部

(ディナコールEX-614B、ナガセ化成(株)製)

蒸留水

合計が100部に

なるよう調製した

[0159]

[バック第2層の形成]

バック第1層の上にバック第2層塗布液を乾燥層厚が 0.03μ mになるよう 塗布した後170で30秒間乾燥して、バック第1層を形成した。

[光熱変換層の形成]

[光熱変換層用塗布液の調製]

下記の各成分をスターラーで攪拌しながら混合して、光熱変換層用塗布液を調製した。

[光熱変換層用塗布液組成]

・赤外線吸収色素

7. 6部

(「NK-2014」、日本感光色素(株)製、下記構造のシアニン色素)

[0160]

【化6】

$$CH=CH$$

$$CH=CH$$

$$CH=CH$$

$$CH=CH$$

$$CH=CH$$

[0161]

(式中、Rは CH_3 、 X^- は $C1O_4^-$ を示す。)

・下記構造のポリイミド樹脂

29. 3部

(「リカコートSN-20F」、新日本理化(株)製、熱分解温度:510℃)

[0162]

【化7】

[0163]

(式中、 R_1 は SO_2 を示す。 R_2 は

[0164]

【化8】

又は

[0165]

を示す。)

・エクソンナフサ

5. 8部

・N-メチルピロリドン (NMP)

1500部

・メチルエチルケトン

3 6 0 部

・界面活性剤

0.5部

(「メガファックF-176PF」、大日本インキ化学工業社製、F系界面活性

剤)

・下記組成のマット剤分散物

14.1部

マット剤分散物の調製

平均粒径1.5μmの真球シリカ微粒子(日本触媒(株)製シーホスターKE-P150)10部、分散剤ポリマー(アクリル酸エステルスチレン共重合体ポリマー。ジョンソンポリマー(株)製ジュンクリル611)2部、メチルエチルケトン16部及びNメチルピロリドン64部を混合し、これと直径2mmのガラスビーズ30部を容量200mlのポリエチレン製容器にいれてペイントシェーカー(東洋精機製)で2時間分散してシリカ微粒子の分散物を得た。

[0166]

[支持体表面への光熱変換層の形成]

厚さ75μmのポリエチレンテレフタレートフィルム(支持体)の一方の表面上に、上記光熱変換層用塗布液をワイヤーバーを用いて塗布した後、塗布物を120℃のオーブン中で2分間乾燥して、該支持体上に光熱変換層を形成した。得られた光熱変換層の波長808nmにおける光学濃度を(株)島津製作所製UVー分光光度計UV-240で測定したところ、OD=1.03であった。層厚は、走査型電子顕微鏡により光熱変換層の断面を観察したところ、平均で0.3μmであった。

[0167]

[画像形成層の形成]

[ブラック画像形成層用塗布液の調製]

下記の各成分を、ニーダーのミルに入れ、少量の溶剤を添加しつつ剪断力を加え、分散前処理を行った。その分散物に、更に溶剤を加えて、最終的に下記組成となるように調製し、サンドミル分散を2時間行い、顔料分散母液を得た。

[ブラック顔料分散母液組成]

組成1

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

Pigment Black (ピグメントブラック) 7 (カーボンブラック
 C. I. No. 77266) 4. 5部

(「三菱カーボンブラック #5」、三菱化学(株)製、PVC黒度:1)

·分散助剤(高分子顔料分散剤)

0.8部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

 $((C_2H_5)_2N-(CH_2)_z-O-)$ 、エチレングリコール、プロピレングリーコールを含有し、それぞれの存在比率が1:13:32であり、かつZ=2である。)

・nープロピルアルコール

79.4部

[0168]

.組成2

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Black (ピグメントブラック) 7 (カーボンブラックC. I. No. 77266) 10.5部

(「三菱カーボンブラック MA100」、三菱化学(株) 製、PVC黒度:10)

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

79.4部

次に、下記の成分をスターラーで攪拌しながら混合して、ブラック画像形成層 用塗布液を調製した。

[ブラック画像形成層用塗布液組成]

・上記ブラック顔料分散母液

185. 7部

組成1:組成2=70:30 (部)

[0169]

・ポリビニルブチラール

11.9部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

・ワックス系化合物

(ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製)

1. 7部

(ベヘン酸アミド「ダイヤミッド BM」、日本化成(株)製)

1. 7部

(ラウリル酸アミド「ダイヤミッドY」、日本化成(株)製)

1. 7部

特2002-011885

(パルミチン酸アミド「ダイヤミッドKP」、日本化成(株)製) 1.7部 (エルカ酸アミド「ダイヤミッドL-200」、日本化成(株)製) 1.7部 (オレイン酸アミド「ダイヤミッドO-200」、日本化成(株)製)1.7部・ロジン 11.4部

(「KE-311」、荒川化学(株)製)

(成分:樹脂酸80~97%;樹脂酸成分:アビエチン酸30~40%、ネオアビエチン酸10~20%、ジヒドロアビエチン酸14%、テトラヒドロアビエチン酸14%)

・界面活性剤 2.1部 (「メガファックF-176PF」、固形分20%、大日本インキ化学工業社製

・無機顔料 7.1部

(「MEK-ST」、30%メチルエチルケトン溶液、日産化学(株)社製)

・n-プロピルアルコール

1050部

・メチルエチルケトン

295部

得られたブラック画像形成層用塗布液中の粒子を、レーザー散乱方式の粒度分布測定器を用いて測定したところ、平均粒径 0. 25μmであり、1μm以上の粒子の割合は、0.5%であった。

[0170]

[光熱変換層表面へのブラック画像形成層の形成]

前記光熱変換層の表面に、上記ブラック画像形成層用塗布液をワイヤーバーを 用いて1分間塗布した後、塗布物を100℃のオーブン中で2分間乾燥して、光 熱変換層の上にブラック画像形成層を形成した。以上の工程により、支持体上に 、光熱変換層及びブラック画像形成層が、この順で設けられた熱転写シート(以 下、熱転写シートKと記す。同様に、イエロー画像形成層画像形成層も設けられ たものを熱転写シートY、マゼンタ画像形成層が設けられたものを熱転写シート M、シアン画像形成層が設けられたものを熱転写シートCと記す)を作製した。

熱転写シートKのブラック画像形成層の光学濃度(光学濃度:OD)を、マクベス濃度計「TD-904」(Wフィルター)で測定したところ、OD=0.9

1であった。また、ブラック画像形成層の層厚を測定したところ、平均で 0.6 0μmであった。

[0171]

得られた画像形成層の物性は以下のようであった。

画像形成層の表面硬さがサファイヤ針で10g以上が好ましく、具体的には200g以上であった。

表面のスムースター値は23 \mathbb{C} 、55 \mathbb{N} \mathbb{N}

表面の静止摩擦係数は0.8以下が好ましく、具体的には<math>0.08であった。 表面エネルギーは $29mJ/m^2$ であった。水の接触角は94.8°であった

露光面の光強度が1000W/mm²以上のレーザー光で1m/sec以上の 線速度で記録した時の光熱変換層の変形率は168%であった。

[0172]

- 熱転写シートYの作製-

上記熱転写シートKの作製において、ブラック画像形成層用塗布液の代わりに、下記組成のイエロー画像形成層用塗布液を用いた以外は、熱転写シートKの作製と同様にして、熱転写シートYを作製した。得られた熱転写シートYの画像形成層の層厚は、0.42μmであった。

[イエロー顔料分散母液組成]

イエロー顔料組成1:

・ポリビニルブチラール

7. 1部

(「エスレックB BL一SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 180 (C. I. No. 21290) 12. 9部

(「Novoperm Yellow (ノボパームイエロー) P-HG」、クラリアントジャパン (株) 製)

・分散助剤

0. 6部

```
(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)
・n-プロピルアルコール
                                  79.4部
[イエロー顔料分散母液組成]
イエロー顔料組成2:
・ポリビニルブチラール
                                   7. 1部
(「エスレックB BLーSH」、積水化学工業(株)製)
   [0173]
·Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 139 (C. I. N
6.56298
                                 12.9部
(「Novoperm Yellow (ノボパームイエロー) M2R 70」
、クラリアントジャパン(株)製)
・分散助剤
                                   0. 6部
(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)
・n-プロピルアルコール
                                  79.4部
   [0174]
[イエロー画像形成層用塗布液組成]
・上記イエロー顔料分散母液
                                   126部
  イエロー顔料組成1:イエロー顔料組成2=95:5 (部)
・ポリビニルブチラール
                                   4. 6部
(「エスレックB BLーSH」、積水化学工業(株)製)
・ワックス系化合物
(ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製)
                                  0. 7部
(ベヘン酸アミド「ダイヤミッドBM」、日本化成(株)製)
                                  0. 7部
(ラウリン酸アミド「ダイヤミッドY」、日本化成(株)製)
                                   0. 7部
(パルミチン酸アミド「ダイヤミットKP」、日本化成(株)製)
                                  0.7部
(エルカ酸アミド「ダイヤミッドL-200」、日本化成(株)製)
                                  0. 7部
(オレイン酸アミド「ダイヤミッド〇-200」、日本化成(株)製)0.7部
                                   0.4部
・ノニオン系界面活性剤
```

(「ケミスタット1100」、三洋化成(株)製)

・ロジン 2.4部

(「KE-311」、荒川化学(株)製)

·界面活性剤 0.8部

(「メガファックF-176PF」、固形分20%、大日本インキ化学工業社製)

・n-プロピルアルコール

793部

・メチルエチルケトン

198部

[0175]

得られた画像形成層の物性は以下のようであった。

画像形成層の表面硬さがサファイヤ針で10g以上が好ましく、具体的には200g以上であった。

表面のスムースター値は23℃、55%RHで0.5~50mmHg(\Rightarrow 0.0665~6.65kPa)が好ましく、具体的には2.3mmHg(\Rightarrow 0.3 1kPa)であった。

表面の静止摩擦係数は0.8以下が好ましく、具体的には0.1であった。表面エネルギーは24 m J / m 2 であった。水の接触角は108.1° であった。

露光面の光強度が1000W/mm²以上のレーザー光で1m/sec以上の線速度で記録した時の光熱変換層の変形率は150%であった。

[0176]

- 熱転写シートMの作製ー

上記熱転写シートKの作製において、ブラック画像形成層用塗布液の代わりに、下記組成のマゼンタ画像形成層用塗布液を用いた以外は、熱転写シートKの作製と同様にして、熱転写シートMを作製した。得られた熱転写シートMの画像形成層の層厚は、0.38μmであった。

[マゼンダ顔料分散母液組成]

マゼンタ顔料組成1;

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「デンカブチラール#2000ーL」、電気化学工業(株)製、ビカット軟化

点57℃)

・Pigment Red (ピグメントレッド) 57:1 (C. I. No. 1 5850:1) 15.0部

(「Symuler Brilliant Carmine (シムラーブリリアントカーミン) 6B-229」、大日本インキ化学工業(株)製)

・分散助剤 0.6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

80.4部

[マゼンダ顔料分散母液組成]

マゼンタ顔料組成2;

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「デンカブチラール#2000-L」、電気化学工業(株)製、ビカット軟化点57℃)

・Pigment Red (ピグメントレッド) 57:1 (C. I. No. 1 5850:1) 15.0部

(「Lionol Red (リオノールレッド) 6B-4290G」、東洋インキ製造(株)製)

·分散助剤 O. 6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・nープロピルアルコール

79.4部

[0177]

[マゼンタ画像形成層用塗布液組成]

・上記マゼンタ顔料分散母液

163部

マゼンタ顔料組成1:マゼンタ顔料組成2=95:5(部)

・ポリビニルブチラール

4. 0部

(「デンカブチラール#2000-L」、電気化学工業(株)製、ビカット軟化点57℃)

・ワックス系化合物

(ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製) 1.0部

特2002-011885

(ベヘン酸アミド「ダイヤミッドBM」、日本化成(株)製) 1. 0部 (ラウリン酸アミド「ダイヤミッドY」、日本化成(株) 製) 1. 0部 (パルミチン酸アミド「ダイヤミッドKP」、日本化成(株)製) 1.0部 1. 0部 (エルカ酸アミド「ダイヤミンドL-200」、日本化成(株)製) (オレイン酸アミド「ダイヤミッド〇-200」、日本化成(株)製)1.0部 0. 7部 ・ノニオン系界面活性剤。 (「ケミスタット1100」、三洋化成(株)製) ・ロジン 4. 6部 (「KE-311」、荒川化学(株)製) ・ペンタエリスリトールテトラアクリレート 2. 5部 (「NKエステル A-TMMT」、新中村化学(株)製) ・界面活性剤 1. 3部 (「メガファックF-176PF」、固形分20%、大日本インキ化学工業社製 ・n-プロピルアルコール 848部 ・メチルエチルケトン 246部 [0178]

得られた画像形成層の物性は以下のようであった。

画像形成層の表面硬さがサファイヤ針で10g以上が好ましく、具体的には200g以上であった。

表面のスムースター値は23 \mathbb{C} 、55 \mathbb{N} \mathbb{N}

表面の静止摩擦係数は0.8以下が好ましく、具体的には<math>0.08であった。 表面エネルギーは 25 mJ/m^2 であった。水の接触角は98.8°であった

露光面の光強度が1000W/mm²以上のレーザー光で1m/sec以上の線速度で記録した時の光熱変換層の変形率は160%であった。

[0179]

- 熱転写シートCの作製-

上記熱転写シートKの作製において、ブラック画像形成層用塗布液の代わりに、下記組成のシアン画像形成層用塗布液を用いた以外は、熱転写シートKの作製と同様にして、熱転写シートCを作製した。得られた熱転写シートCの画像形成層の層厚は、0.45μmであった。

[シアン顔料分散母液組成]

シアン顔料組成1:

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

·Pigment Blue (ピグメントブルー) 15:4 (C. I. No. 74160) 15.0部

(「Cyanine Blue (シアニンブルー) 700-10FG」、東 洋インキ製造 (株) 製)

・分散助剤 0.8部

(「PW-36」(リン酸エステル系界面活性剤)、楠本化成(株)製)

・nープロピルアルコール

110部

[シアン顔料分散母液組成]

シアン顔料組成2:

[0180]

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Blue (ピグメントブルー) 15 (C. I. No. 74160)

(「Lionol Blue (リオノールブルー) 7027」、東洋インキ製造(株)製)

・分散助剤 0.8部

(「PW-36」(リン酸エステル系界面活性剤)、楠本化成(株)製)

・n-プロピルアルコール 110部

[0181]

[シアン画像形成層用塗布液組成]

・上記シアン顔料分散母液

118部

シアン顔料組成1:シアン顔料組成2=90:10(部)

・ポリビニルブチラール

5. 2部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

- 無機顔料「MEK-ST」 1.3部
- ・ワックス系化合物

(ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製) 1.0部

(ベヘン酸アミド「ダイヤミッドBM」、日本化成(株)製) 1.0部

(ラウリン酸アミド「ダイヤミッドY」、日本化成(株)製) 1.0部

(パルミチン酸アミド「ダイヤミンドKP」、日本化成(株)製) 1.0部

(エルカ酸アミド「ダイヤミッドL-200」(日本化成(株)製) 1.0部

(オレイン酸アミド「ダイヤミッドO-200」、日本化成(株)製)1.0部

・ロジン 2.8部

(「KE-311」、荒川化学(株)製)

・ペンタエリスリトールテトラアクリレート。

1. 7部

(「NKエステル A-TMMT」、新中村化学(株)製)

・界面活性剤

1. 7部

(「メガファックF-176PF」、固形分20%、大日本インキ化学工業社製

・n-プロピルアルコール

890部

・メチルエチルケトン

247部

[0182]

得られた画像形成層の物性は以下のようであった。

画像形成層の表面硬さがサファイヤ針で10g以上が好ましく、具体的には2 ・00g以上であった。

表面のスムースター値は23 $^{\circ}$ 、55 $^{\circ}$ RHで0.5 $^{\circ}$ 50mmHg($\stackrel{1}{=}$ 0.0665 $^{\circ}$ 6.65kPa)が好ましく、具体的には7.0mmHg($\stackrel{1}{=}$ 0.93kPa)であった。

表面の静止摩擦係数は0.2以下が好ましく、具体的には0.08であった。表面エネルギーは $25\,\mathrm{mJ/m}^2$ であった。水の接触角は 98.8° であった

露光面の光強度が1000W/mm²以上のレーザー光で1m/sec以上の線速度で記録した時の光熱変換層の変形率は165%であった。

[0183]

- 受像シートの作製 -

下記の組成のクッション層用塗布液及び受像層用塗布液を調製した。

1) クッション層用塗布液

・塩化ビニルー酢酸ビニル共重合体

20部

10部

(主バインダー)

・可塑剤

(「MPR-TSL」、日信化学(株)製)

(「パラプレックスG-40」、CP. HALL. COMPANY社製)

0.5部

(「メガファックF-177」、大日本インキ化学工業(株)製)

・帯電防止剤(4級アンモニウム塩)

・界面活性剤(フッ素系:塗布助剤)

0.3部

(「SAT-5 Supper (IC)」、日本純菜(株)製)

・メチルエチルケトン

60部

・N、N-ジメチルホルムアミド

10部

11 57770417047

3 部

[0184]

2) 受像層用塗布液

・ポリビニルブチラール

8 部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

・帯電防止剤

・トルエン

0. 7部

(「サンスタット2012A」、三洋化成工業(株)製)

・界面活性剤

0.1部

(「メガファックF-177」、大日本インキ化学工業(株)製)

・n-プロピルアルコール

20部

・メタノール

20部

・1-メトキシー2-プロパノール

50部

[0185]

小幅塗布機を用いて、白色PET支持体(「ルミラー#130E58」、東レ (株) 製、厚み130μm)上に、上記のクッション層形成用塗布液を塗布し、塗布層を乾燥し、次に受像層用塗布液を塗布し、乾燥した。乾燥後のクッション層の層厚が約20μm、受像層の層厚が約2μmとなるように塗布量を調節した。白色PET支持体はボイド含有ポリエチレンテレフタレート層(厚み:116μm、空隙率:20%)とその両面に設けた酸化チタン含有ポリエチレンテレフタレート層(厚み:7μm、酸化チタン含有量:2%)との積層体(総厚み:130μm、比重:0.8)からなるボイド含有プラスチック支持体である。作製した材料は、ロール形態で巻き取り、1週間室温で保存後、下記のレーザー光による画像記録に用いた。

[0186]

得られた受像層の物性は以下のようであった。

表面粗さRaが0.4~0.01 μ mが好ましく、具体的には0.02 μ mであった。

受像層の表面のうねりが 2μ m以下が好ましく、具体的には 1. 2μ mであった。

受像層の表面のスムースター値は23℃、55%RHで0.5~50mmHg (≒0.0665~6.65kPa)が好ましく、具体的には0.8mmHg(≒0.11kPa)であった。

受像層表面の静止摩擦係数は 0.8以下が好ましく、具体的には 0.37であった。

受像層表面の表面エネルギーは $29 \text{ m J}/\text{m}^2$ であった。水の接触角は85.0°であった。

[0187]

- 転写画像の形成 -

画像形成システムは、図4記載のシステムで記録装置としてLuxel FINALPROOF 5600を用い、本システムの画像形成シーケンス及び本システムで用いる本紙転写方法により本紙への転写画像を得た。

直径1mmの真空セクション孔(3cm×8cmのエリアに1個の面密度)が開けられている直径38cmの回転ドラムに、上記で作製した受像シート(56cm×79cm)を巻き付け、真空吸着させた。次いで、61cm×84cmに切断した前記熱転写シートK(ブラック)を前記受像シートから均等にはみ出すように重ね、スクイーズローラーでスクイーズさせつつ、セクション孔に空気が吸引されるように密着、積層させた。セクション孔が塞がれた状態での減圧度は、1気圧に対して-150mmHg(≒81.13kPa)であった。前記ドラムを回転させ、ドラム上での積層体の表面に、外側から波長808mmの半導体レーザー光を、光熱変換層の表面で7μmのスポットになるように集光し、回転ドラムの回転方向(主走査方向)に対して、直角方向に移動させながら(副走査)、積層体へレーザー画像(画線)記録を行った。レーザー照射条件は、以下の通りである。また、本実施例で使用したレーザービームは、主走査方向に5列、副走査方向に3列の平行四辺形からなるマルチビーム2次元配列からなるレーザービームを使用した。

[0188]

レーザーパワー

1 1 0 mW

ドラム回転数

500rpm

副走査ピッチ

 $6.35 \mu m$

環境温湿度

20040%, 23050%, 26065%の3条件

露光ドラムの直径は360mm以上が好ましく、具体的には380mmのものを用いた。

なお、画像サイズは515mm×728mm、解像度は2600dpiである

前記レーザー記録が終了した積層体を、ドラムから取り外し、熱転写シートKを受像シートから手で引き剥がしたところ、熱転写シートKの画像形成層の光照射領域のみが、熱転写シートKから受像シートに転写されているのが確認された

[0189]

上記と同様にして、前記熱転写シートY、熱転写シートM、及び熱転写シート Cの各熱転写シートから、受像シート上に画像を転写した。転写された4色の画 像を、記録紙に更に転写し、多色の画像を形成したところ、異なる温湿度条件下 において、マルチビーム2次元配列であるレーザー光により、高エネルギーでレ ーザー記録した場合も、画質が良好であり、安定した転写濃度を有する多色画像 を形成することができた。

本紙への転写は挿入台の材質のポリエチレンテレフタレートに対する動摩擦係数が0.1~0.7である、搬送速度が15~50mm/secである熱転写装置を用いた。熱転写装置の熱ロール材質のビッカース硬度は10ないし100が好ましく、具体的にはビッカース硬度が70を用いた。

得られた画像は3つの環境温湿度とも良好であった。

[0190]

各熱転写シートの画像形成層の光学濃度は、特菱アート紙に本紙転写したものを、濃度計X-rite938 (X-rite社製)にてY, M, C, K色それぞれY, M, C, Kモードにて測定した。

各色の光学濃度、光学濃度/画像形成層層厚 (μm)は下記表1のとおりであった。

[0191]

【表 1 】

	光学濃度	光学濃度/画像形成層膜厚
Y色	1.01	2.40
M色	1.51	3.97
C色	1.59	3.53
K色	1.82	3.03

[0192]

実施例1-2

記録装置としてCreoScitex社製 ProofSetterSpec

trumを用いた以外は実施例1と同様にして転写画像を形成した。実施例1-1と同様に良好な画像が得られた。

[0193]

実施例1-3

実施例1-1における各色の画像形成層用塗布液組成を、下記に変更した以外 は実施例1-1と同様にして転写画像を形成した。

[0194]

[ブラック画像形成層用塗布液組成]

・ブラック顔料分散母液

185.7部:

組成1:組成2=70:30 (部)

・ワックス系化合物

(ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製)

3. 7部

(ベヘン酸アミド「ダイヤミッドBM」、日本化成(株)製)

3. 7部

(ラウリル酸アミド「ダイヤミッドY」、日本化成(株)製)

3. 7部

(パルミチン酸アミド「ダイヤミッドKP」、日本化成(株)製)

3. 7部

(エルカ酸アミド「ダイヤミッドL-200」、日本化成(株)製)

3. 7部

(オレイン酸アミド「ダイヤミッド〇-200」、日本化成(株)製)3. 7部

・ロジン 13.5部

(「KE-311」、 荒川化学 (株) 製)

(成分:樹脂酸80~97%;樹脂酸成分:アビエチン酸30~40%、ネオアビエチン酸10~20%、ジヒドロアビエチン酸14%、テトラヒドロアビエチン酸14%、テトラヒドロアビエチン酸14%)

・界面活性剤

2. 1部

(「メガファックF-176PF」、固形分20%、大日本インキ化学工業社製)

・n-プロピルアルコール

1050部

・メチルエチルケトン

295部

[0195]

イエロー画像形成層用塗布液組成]

・イエロー顔料分散母液

•		
イエロー顔料組成1:イエロー顔料組成2=95:5 (部)		
・ワックス系化合物		
(ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製)	1.	部 7
(ベヘン酸アミド「ダイヤミッドBM」、日本化成(株)製)	1.	5 部
(ラウリン酸アミド「ダイヤミッドY」、日本化成(株) 製)	1.	5 部
(パルミチン酸アミド「ダイヤミットKP」、日本化成(株)製)	1.	5 部
(エルカ酸アミド「ダイヤミッドL-200」、日本化成(株)製)	1.	5 部
(オレイン酸アミド「ダイヤミッド〇-200」、日本化成(株)製)	1.	5 部
・ノニオン系界面活性剤	Ο.	4部
(「ケミスタット1100」、三洋化成(株)製)		
・ロジン	3.	O部
(「KE-311」、荒川化学(株)製)		
・界面活性剤	Ó.	略 8
(「メガファックF-176PF」、固形分20%、大日本インキ化学	工業	社製
)		
・nープロピルアルコール	7 9	3 部
・n - プロピルアルコール ・メチルエチルケトン		3部8部
・メチルエチルケトン		
・メチルエチルケトン 【0196】	19	
・メチルエチルケトン【0196】[マゼンタ画像形成層用塗布液組成]	19	略 8
・メチルエチルケトン【0196】[マゼンタ画像形成層用塗布液組成]・マゼンタ顔料分散母液	19	略 8
 ・メチルエチルケトン 【0196】 「マゼンタ画像形成層用塗布液組成】 ・マゼンタ顔料分散母液 マゼンタ顔料組成1:マゼンタ顔料組成2=95:5(部) 	1 9	略 8
 ・メチルエチルケトン 【0196】 「マゼンタ画像形成層用塗布液組成】 ・マゼンタ顔料分散母液 マゼンタ顔料組成1:マゼンタ顔料組成2=95:5(部) ・ワックス系化合物 	1 9	8部3部
 ・メチルエチルケトン 【0196】 「マゼンタ画像形成層用塗布液組成】 ・マゼンタ顔料分散母液 マゼンタ顔料組成1:マゼンタ顔料組成2=95:5(部) ・ワックス系化合物 (ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製) 	1 9 1 6	8部 3部 7部
 ・メチルエチルケトン 【0196】 「マゼンタ画像形成層用塗布液組成】 ・マゼンタ顔料分散母液 マゼンタ顔料組成1:マゼンタ顔料組成2=95:5(部) ・ワックス系化合物 (ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製) (ベヘン酸アミド「ダイヤミッドBM」、日本化成(株)製) 	1 9 1 6 1. 1.	8部 3部 7部 7部
 ・メチルエチルケトン 【0196】 「マゼンタ画像形成層用塗布液組成】 ・マゼンタ顔料分散母液 マゼンタ顔料組成1:マゼンタ顔料組成2=95:5(部) ・ワックス系化合物 (ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製) (ベヘン酸アミド「ダイヤミッドBM」、日本化成(株)製) (ラウリン酸アミド「ダイヤミッドY」、日本化成(株)製) 	1 9 1 6 1. 1.	8部 3部 7部 7部
 ・メチルエチルケトン 【0196】 「マゼンタ画像形成層用塗布液組成】 ・マゼンタ顔料分散母液 マゼンタ顔料組成1:マゼンタ顔料組成2=95:5(部) ・ワックス系化合物 (ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製) (ベヘン酸アミド「ダイヤミッドBM」、日本化成(株)製) (ラウリン酸アミド「ダイヤミッドY」、日本化成(株)製) (パルミチン酸アミド「ダイヤミッドKP」、日本化成(株)製) 	1 9 1 6 1. 1. 1.	8 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3

126部

・ノニオン系界面活性剤	Ο.	7部
(「ケミスタット1100」、三洋化成(株)製)		
・ロジン	4.	6 部
(「KE-311」、荒川化学(株)製)		
・ペンタエリスリトールテトラアクリレート	5.	O部
(「NKエステル A-TMMT」、新中村化学(株)製)		
・界面活性剤	1.	3 部
(「メガファックF-176PF」、固形分20%、大日本インキ化学	工業	社製
)		
・nープロピルアルコール	8 4	8部
・メチルエチルケトン	2 4	6部
[0197]		
[シアン画像形成層用塗布液組成]		
・シアン顔料分散母液	1 1	8部
シアン顔料組成1:シアン顔料組成2=90:10(部)		
・ワックス系化合物		•
(ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製)	1.	9 部
(ベヘン酸アミド「ダイヤミッドBM」、日本化成(株)製)	1.	9 部
(ラウリン酸アミド「ダイヤミッドY」、日本化成(株) 製)	1.	9 部
(パルミチン酸アミド「ダイヤミンドKP」、日本化成(株)製)	1.	9 部
(エルカ酸アミド「ダイヤミッドL-200」(日本化成(株)製)	1.	9 部
(オレイン酸アミド「ダイヤミッドO-200」、日本化成(株)製)	1.	9 部
・ロジン	2.	8 部
(「KE-311」、荒川化学(株)製)		
・ペンタエリスリトールテトラアクリレート	3.	哈 O
(「NKエステル A-TMMT」、新中村化学(株)製)		
[0198]		
・界面活性剤	1.	7部
(「メガファックF-176PF」、固形分20%、大日本インキ化学	工業	社製

)

・n-プロピルアルコール

890部

・メチルエチルケトン・

247部

[0199]

実施例1-4

実施例1-1において、各色の顔料分散母液組成中の分散助剤(ブラック、イエロー、マゼンタ:「ソルスパースS-20000」、シアン:「PW-36」)の添加量を2倍とした以外は、実施例1-1と同様にして転写画像を形成した

[0200]

比較例1-1

実施例1-3おいて、各色の顔料分散母液組成中の分散助剤(ブラック,イエロー,マゼンタ:「ソルスパースS-20000」、シアン:「PW-36」)の添加量を2倍とした以外は、実施例1-3と同様にして転写画像を形成した。

[0201]

上記のようにして得られた本紙転写画像を評価した結果を表2に示す。

[0202]

【表2】

	レーザーピーム幅 (μm)	画像線幅 (μm)	画像線幅/レーサービーム幅	ベタ部の 画質	線画部の 画質
実施例 1-1	8.5	8.9	1.05	0	0
実施例 1-2	8.5	. 8.8	1.03	0	0
実施例 1-3	8.5	10.6	1.25	Δ	0
実施例 1-4	8.5	14.9	1.75	Δ	. Δ
比較例 1-1	8.5	19.1	2.25	Δ	×

[0203]

表2でのレーザービーム幅とは、レーザービームスポットの2次元エネルギー 分布を主走査方向に積分し、副走査方向でのエネルギー分布にしたものの半値半 幅を意味する。

このようなシステム構成で得られた画像の評価は以下のように行った。

[0204]

<画質の評価>

画質の評価は、以下の基準により目視で行った。

-ベタ部-

〇:均質である。

△:濃度むらが部分的に存在する。

X:濃度むらが全面に存在する。

一線画部一

〇:線画のエッジがシャープであり、良好な解像力を有する。

△:線画のエッジがギザギザしており、部分的にブリッジングが発生している。

×:全面的にブリッジングが発生している。

[0205]

尚、実施例1-1で得られた画像の具体例を図17及び18に示した。図17 がポジ像で図18がネガ像であり、上記評価を反映していることがわかる。

また、実施例1-1で得られた画像は2400~2540dpiの解像度で印刷線数に応じた網点画像を形成した。1つ1つの網点はにじみ・欠けがほとんどなく形状が非常にシャープであるため、ハイライトからシャドーまでの高範囲の網点をクリアーに形成することができた(図5~12)。

また、実施例1-1で得られた画像と図4に示す本発明システムから得られた 印刷物との画像のドット形状を拡大して比較したところ図13に示すパターンが 得られた。また、実施例1-1で得られた画像のドット再現性を印刷物と比較し た(図14参照)。図13及び14より実施例1-1の画像のドット形状は印刷 物に極めて近似したものであることが分かる。

また、実施例1-1で得られた画像を $L^*a^*b^*$ 表色系の a^*b^* 平面に示した(図15参照)。同図から、また、実施例1-1で得られた画像の温度湿度条件の違いによっても画像の色相の変化は著しく小さかったことが分かる。

[0206]

実施例1-5

実施例1-1の画像形成材料を用い、システムの環境温湿度を $19\ C 37\%$ R H、 $27\ C 37\%$ R H、 $19\ C 74\%$ R H、 $27\ C 74\%$ R H とし、レーザー照射エネルギーを $180\ \sim 290$ m J / c m 2 に変更した以外は、実施例1 と同様にして本紙転写画像を得た。その結果、図16 に示す OD_r (反射光学濃度)が得られた。この図から本発明はレーザーによるエネルギー負荷が多少変動しても広範囲の環境温湿度において一定した画像が得られることがわかる。

[0207]

<実施例(2)>

実施例 2-1

- 熱転写シートK (ブラック) の作製-
- 1) 光熱変換層用塗布液の調製

下記の各成分をスターラーで攪拌しながら混合して、光熱変換層用塗布液を調製した。

[光熱変換層用塗布液組成]

・赤外線吸収色素

7.6部

(「NK-2014」、日本感光色素(株)製)

・ポリイミド樹脂

29. 3部

(「リカコートSN-20」、新日本理化(株)製、熱分解温度:510℃)

・N, N-ジメチルホルムアミド

1500部

・メチルエチルケトン

3.60部

・界面活性剤

0.5部

(「メガファックF-177」、大日本インキ化学工業社製)

・マット剤

1. 7部

(「シーホスターKEP150」:シリカゲル粒子、日本触媒(株)製) 【0208】

2) 支持体表面への光熱変換層の形成

実施例1-1と同一処方で作製した。得られた光熱変換層は、波長808nm 付近に吸収があり、その吸光度(光学濃度:OD)を島津社製UV-分光光度計 UV-2400で測定したところ、OD=1.03であった。層厚は、走査型電子顕微鏡により光熱変換層の断面を観察したところ、平均で 0.3μ mであった

[0209]

3) ブラック画像形成層用塗布液の調製

実施例1-1の[ブラック顔料分散母液組成]において、組成2の分散母液を 使用し、同一条件で調整した。

[0210]

次に、下記の成分をスターラーで攪拌しながら混合して、ブラック画像形成層 用塗布液を調製した。

[ブラック画像形成層用塗布液組成]

上記したブラック顔料分散母液を用いた以外は、実施例1-1と同じ処方で塗 布液を調製した。

[0211]

4) 光熱変換層表面へのブラック画像形成層の形成

実施例1-1と同じ工程条件で支持体上に、光熱変換層及びブラック画像形成層が、この順で設けられた熱転写シートKを作製した。

[0212]

- 熱転写シートY (イエロー) の作製-

実施例1-1の[イエロー顔料分散母液組成]において、組成1の分散母液を 使用した以外は、実施例1-1と同じ処方で熱転写シートYを作製した。

[0213]

- 熱転写シートM(マゼンタ)の作製-

実施例1-1の[マゼンタ顔料分散母液組成]において、組成1の分散母液を 使用した以外は、実施例1-1と同じ処方で熱転写シートMを作製した。

[0214]

- 熱転写シートC(シアン)の作製-

上記熱転写シートKの作製において、ブラック画像形成層用塗布液の代わりに 下記組成のシアン画像形成層用塗布液を用いた以外は、熱転写シートKの作製 と同様にして、熱転写シートCを作製した。

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

・顔料

15.0部

(シアン顔料 (Pigment Blue 15))

・分散助剤

0.8部

(「PW-36」、楠本化成(株)製)

・nープロピルアルコール

110部

[0.215]

[シアン画像形成層用塗布液組成]

上記シアン顔料分散母液を使用し、実施例1-1の処方から無機顔料「MEK-ST」を除いた以外は実施例1-1と全く同じ処方を使用した。

[0216]

- 受像シートの作製-

実施例1-1と全く同じ受像シートを作製した。

[0217]

ー転写画像の形成ー

基本的に実施例1-1と全く同じ条件で行い、ドラムを回転させ、ドラム上での積層体の表面に、外側から波長830nmの半導体レーザー光を、光熱変換層の表面で7μmのスポットになるように集光し、回転ドラムの回転方向(主走査方向)に対して、直角方向に移動させながら(副走査)、積層体へレーザー画像(画線)記録を行った。レーザー照射条件は、以下の通りである。また、本実施例で使用したレーザービームは、主走査方向に5列、副走査方向に3列の平行四辺形からなるマルチビーム2次元配列からなるレーザービームを使用した。

レーザーパワー

1 1 0 mW

主走査速度

6 m/秒

副走査ピッチ

6. $35 \mu m$

前記レーザー記録が終了した積層体を、ドラムから取り外し、熱転写シートKを受像シートから手で引き剥がしたところ、熱転写シートKの画像形成層の光照

射領域のみが、熱転写シートKから受像シートに転写されているのが確認された

[0218]

上記と同様にして、前記熱転写シートY、熱転写シートM、及び熱転写シート Cの各熱転写シートから、受像シート上に画像を転写した。転写された4色の画 像を、記録紙に更に転写し、4色の多色記録画像を形成した。また、これとは別 に各色ごとの単色の記録画像も形成した。

尚、レーザービームスポットの2次元エネルギー分布を主走査方向に積分し、 副走査方向でのエネルギー分布にしたものの半値半幅をレーザービーム幅とした とき、レーザービーム幅に対して画像の線幅は、1.04倍であった。

[0219]

実施例 2-2

実施例2-2では、熱転写シートに用いるイエロー顔料をPigment Y ellow 139に変更した以外は、実施例2-1と同様にして記録画像を形成した。

[0220]

参考例2-1

参考例2-1では、熱転写シートに用いるマゼンタ顔料をPigment Red 48:3に変更した以外は、実施例2-2と同様にして記録画像を形成した。

なお、参考例は、熱転写シートが有する分光分布の最大吸光度 (λ m a x) がある領域が与える効果を見るために行った実験例である。

[0221]

以上の実施例2-1、実施例2-2、参考例2-1に対して、次の評価を行った。

1) 色差 △ E の測定

単色の記録画像について、X-rite社製 X-rite938を用いて、L*、a*及びb*を測定した(測定条件:光源 D50、視野角 2°)。JN C (Japan National Committee)のJapanカラー

を用いた標準印刷物について、同様な測定条件で L_0^* 、 a_0^* 及び b_0^* を測定し、標準印刷物との色差 Δ Eを算出した。

ΔΕが小さいほど標準印刷物との色差がないことを意味し、通常 2 ~ 3 までが 視覚的に色差がないと捉えられる限度である。

[0222]

【数1】

$$\Delta E = \sqrt{(L_0 * - L^*)^2 + (a_0 * - a^*)^2 + (b_0 * - b^*)^2}$$
[0 2 2 3]

2) 印刷物近似性評価

4色の多色記録画像について10人に目視感応評価してもらい、以下の基準で 評価結果をまとめた。

〇 7~10人が良好と判断

Δ 3~6人が良好と判断

× 良好と判断したのが2人以下

[0224]

また、各色の熱転写シートについて、分光分布の最大吸光度を与える波長 1 m a x とその最大吸光度を1. 0 としたときの半値幅を、島津社製 U V - 可視分光 光度計 U V - 2 1 0 0 を用いて測定した。

表3に1)、2)の評価結果をまとめる。

[0225]

【表3】

	イエ	п—	マゼ	ンタ	シ	アン	ΔE	印刷物
	λmax	半値幅	λ max	半値幅	λmax	半値幅	75	近似性
実施例 2-1	410nm	110nm	570nm	70nm	690nm	120nm	1.8(イエロー)	0
実施例 2-2	435nm	170nm	570nm	70nm	690nm	120nm	5.5(イエロー)	Δ
参考例 2-1	435nm	170nm	535nm	70nm	690nm	120nm	7.5(マセンタ)	×

[0226]

<実施例(3)>

実施例3-1

- 熱転写シートC(シアン)の作製ー

実施例1-1と全く同じ熱転写シートC(シアン)を作製した。

[0227]

実施例3-2

-熱転写シートMの作製-

実施例1-1と全く同じ熱転写シートMを作製した。

[0228]

実施例3-3

- 熱転写シートYの作製-

実施例1-1と全く同じ条件で熱転写シートYを作製した。得られた熱転写シートYの画像形成層の層厚は、0.42μmであった。

[0229]

実施例3-4

実施例3-1のシアン画像形成層用塗布液のシアン顔料分散母液に代えて下記のシアン顔料分散母液を用いた以外は、実施例3-1と同様にして熱転写シートを作製した。

・シアン顔料分散母液

118部

シアン顔料組成1:シアン顔料組成2=100:0(部)

[0230]

実施例3-5

実施例3-1のシアン画像形成層用塗布液のシアン顔料分散母液に代えて下記。 のシアン顔料分散母液を用いた以外は、実施例3-1と同様にして熱転写シート を作製した。

・シアン顔料分散母液

118部

シアン顔料組成1:シアン顔料組成2=0:100(部)

[0231]

参考例 3 - 1

実施例3-1のシアン顔料分散母液組成のシアン顔料組成1を下記に変更し、かつシアン画像形成層用塗布液のシアン顔料分散母液で下記シアン顔料組成1を100%使用した以外は、実施例3-1と同様にして熱転写シートを作製した。シアン顔料組成1:

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Blue (ピグメントブルー) 15:6 15.0部 (「Fastgen Blue (ファーストゲンブルー) EP-7S」、大日本インキ化学工業(株)製)

・分散助剤

0.8部

(「PW-36」、楠本化成(株)製)

・n-プロピルアルコール

110部

[0232]

参考例 3 - 2

実施例3-1のシアン顔料分散母液組成のシアン顔料組成1を下記に変更し、かつシアン画像形成層用塗布液のシアン顔料分散母液で下記シアン顔料組成1を100%使用した以外は、実施例3-1と同様にして熱転写シートを作製した。シアン顔料組成1:

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Blue (ピグメントブルー) 60

15.0部

(「Fastgen Super Blue (ファーストゲンスーパーブルー

) 6070S」、大日本インキ化学工業(株)製)

・分散助剤

0.8部

(「PW-36」、楠本化成(株) 製)

・n-プロピルアルコール

110部

[0233]

実施例3-6

実施例3-2のマゼンタ画像形成層用塗布液のマゼンタ顔料分散母液に代えて

下記のマゼンタ顔料分散母液を用いた以外は、実施例3-2と同様にして熱転写 シートを作製した。

・上記マゼンタ顔料分散母液

163部

マゼンタ顔料組成1:マゼンタ顔料組成2=100:0(部)

[0234]

実施例 3 - 7

実施例3-2のマゼンタ顔料分散母液組成のマゼンタ顔料組成1を下記に変更し、かつマゼンタ画像形成層用塗布液のマゼンタ顔料分散母液で下記シアン顔料組成1を100%使用した以外は、実施例3-2と同様にして熱転写シートを作製した。

マゼンタ顔料組成1;

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「デンカブチラール#2000-L」、電気化学工業(株)製、ビカット軟化点57℃)

・Pigment Red (ピグメントレッド) 48:3 15.0部
 (「Symuler Red (シムラーレッド) 3075」、大日本インキ化
 学工業(株)製)

・分散助剤

0. 6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI (株) 製)

・n-プロピルアルコール

80.4部

[0235]

実施例3-8

実施例3-2のマゼンタ顔料分散母液組成のマゼンタ顔料組成1を下記に変更し、かつマゼンタ画像形成層用塗布液のマゼンタ顔料分散母液で下記シアン顔料組成1を100%使用した以外は、実施例3-2と同様にして熱転写シートを作製した。

マゼンタ顔料組成1;

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「デンカブチラール#2000-L」、電気化学工業(株)製、ビカット軟化

点57℃)

・Pigment Red (ピグメントレッド) 146 15.0部 (「Permanent Carmine (パーマネント カーミン) FBB 02」、クラリアットジャパン (株) 製)

·分散助剤 0.6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

80.4部

[0236]

参考例 3-3

実施例3-2のマゼンタ顔料分散母液組成のマゼンタ顔料組成1を下記に変更し、かつマゼンタ画像形成層用塗布液のマゼンタ顔料分散母液で下記シアン顔料組成1を100%使用した以外は、実施例3-2と同様にして熱転写シートを作製した。

マゼンタ顔料組成1;

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「デンカブチラール#2000-L」、電気化学工業(株)製、ビカット軟化点57℃)

・Pigment Red (ピグメントレッド) 213 15.0部(「Symuler Fast Red (シムラーファーストレッド) 4134A」、大日本インキ化学工業(株)製)

・分散助剤 0.6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

80.4部

[0237]

参考例3-4

実施例3-2のマゼンタ顔料分散母液組成のマゼンタ顔料組成1を下記に変更し、かつマゼンタ画像形成層用塗布液のマゼンタ顔料分散母液で下記シアン顔料組成1を100%使用した以外は、実施例3-2と同様にして熱転写シートを作製した。

マゼンタ顔料組成1;

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「デンカブチラール#2000-L」、電気化学工業(株)製、ビカット軟化点57℃)

・Pigment Red (ピグメントレッド) 185 15.0部 (「Novoperm Carmine (ノボパームカーミン) HF-4C」、クラリアントジャパン(株)製)

・分散助剤

0.6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

80.4部

[0238]

実施例3-9

実施例3-3のイエロー顔料分散母液組成のイエロー顔料組成1を下記に変更し、かつイエロー画像形成層用塗布液のイエロー顔料分散母液で下記イエロー顔料組成1を100%使用した以外は、実施例3-3と同様にして熱転写シートを作製した。

イエロー顔料組成 1:

・ポリビニルブチラール

7. 1部

(「エスレックB BL一SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 13 12.9部 (「Symuler Fast Yelow (シムラーファーストイエロー) GRF」、大日本インキ化学工業 (株) 製)

・分散助剤

0. 6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

79.4部

(0239)

実施例3-10

実施例3-3のイエロー顔料分散母液組成のイエロー顔料組成1を下記に変更し、かつイエロー画像形成層用塗布液のイエロー顔料分散母液で下記イエロー顔

料組成1を100%使用した以外は、実施例3-3と同様にして熱転写シートを作製した。

イエロー顔料組成1:

・ポリビニルブチラール

7. 1部

(「エスレックB BL一SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 14 12.9部 (「Symuler Fast Yelow (シムラーファーストイエロー) 4400」、大日本インキ化学工業 (株) 製)

・分散助剤

0. 6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

79.4部

[0240]

実施例3-11

実施例3-3のイエロー画像形成層用塗布液のイエロー顔料分散母液に代えて 下記のイエロー顔料分散母液を用いた以外は、実施例3-3と同様にして熱転写 シートを作製した。

・上記イエロー顔料分散母液

126部

イエロー顔料組成1:イエロー顔料組成2=100:0(部)

[0241]

参考例 3 - 5

実施例3-3のイエロー顔料分散母液組成のイエロー顔料組成1を下記に変更し、かつイエロー画像形成層用塗布液のイエロー顔料分散母液で下記イエロー顔料組成1を100%使用した以外は、実施例3-3同様にして熱転写シートを作製した。

イエロー顔料組成1:

・ポリビニルブチラール

7. 1部

(「エスレックB BL一SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 12 12.9部 (「Symuler Fast Yelow (シムラーファーストイエロー)

GTF219」、大日本インキ化学工業(株)製)

・分散助剤

0. 6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・nープロピルアルコール

79.4部

[0242]

参考例3-6

実施例3-3のイエロー顔料分散母液組成のイエロー顔料組成1を下記に変更し、かつイエロー画像形成層用塗布液のイエロー顔料分散母液で下記イエロー顔料組成1を100%使用した以外は、実施例3-3と同様にして熱転写シートを作製した。

イエロー顔料組成1:

・ポリビニルブチラール

7. 1部

(「エスレックB BL一SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 155 12.9部 (「Graphtol Yelow (グラフトールイエロー) 3GP」、クラリアントジャパン (株) 製)

・分散助剤

0. 6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・nープロピルアルコール

79.4部

[0243]

尚、上記実施例 $3-1\sim3-1$ 1 及び参考例 $3-1\sim3-6$ の画像形成層塗布液を PETベース上に上記各熱転写シート作製の際に光熱変換層上に塗布したときと厚み及び ODが同じとなるよう塗布し、その後に受像層上へ熱転写装置により転写して、更に本紙(特菱アート紙 128g)へ受像層ごと画像形成層を転写したものを試料としたものを用意した。これら試料の色相(L1*a1*b1*)は、 ΔE^1 及び ΔE^2 の算出に用いる。

[0244]

- 受像シートの作製 -

実施例1-1と全く同じ受像シートを作製して用いた。

[0245]

ー転写画像の形成ー

基本的に実施例1-1と同じ条件で行い、レーザー照射条件は、以下の通りで ある。また、本実施例で使用したレーザービームは、主走査方向に5列、副走査 方向に3列の平行四辺形からなるマルチビーム2次元配列からなるレーザービー ムを使用した。

レーザーパワー

1 1 0 mW

ドラム回転数

500rpm

副走査ピッチ

6. $35 \mu m$

環境温湿度 18℃30%, 23℃50%, 26℃65%の3条件

露光ドラムの直径は360mm以上が好ましく、具体的には380mmのもの を用いた。

なお、画像サイズは515mm×728mm、解像度は2600dpiである

レーザービームスポットの2次元エネルギー分布を主走査方向に積分し、副走 査方向でのエネルギー分布にしたものの半値半幅をレーザービーム幅としたとき レーザービーム幅に対して画像の線幅は、1.05倍であった。

[0246]

前記レーザー記録が終了した積層体を、ドラムから取り外し、熱転写シートを 熱転写装置を用い本紙に転写し、蛍光灯、白色灯及び太陽光など種々の光源下で「 目視による色相目標サンプルとの色の見え方のための試料とした。評価結果は以 下のようにランク付けをした。

〇:どの光源下においても、目標色相サンプルと記録サンプルの間に色の 違いは感じなかった。

△:光源の差により目標サンプル、記録サンプル間に見え方の差が出てくる。

×:光源による見え方の違いや、目標色相との差が大きい。

上記結果を下記表4に示す。

なお、参考例3-1~3-6は、画像形成層の色相と目標色相との間の色差を △Eとした時の△Eの変化幅が与える効果を見るための実験例である。

[0247]

【表4】

実施例 54.60 -25.53 -48.62 4.18 46.78 -52.92 -62.38 3.52 0.66 実施例 48.02 -25.53 -48.62 4.18 46.78 -52.92 -62.38 3.52 0.66 実施例 49.92 -20.09 -49.52 10.67 42.37 -46.40 -62.77 10.37 0.30 実施例 48.06 -11.62 -55.12 20.64 40.46 -35.52 -68.25 22.31 1.67 参考例 45.05 -2.75 -57.60 30.18 37.95 -32.05 -69.20 26.51 3.67 参考例 45.05 -2.75 -57.60 30.18 37.95 -32.05 -69.20 26.51 3.67 参考例 3-4.40 14.54 -54.17 48.64 29.73 -12.40 -60.03 45.96 2.68 日標 55.21 -28.63 -45.86 - 47.51 -54.78 -59.48 - - -	ジオン										
L* a* b* ΔΕ¹ L* a* b* ΔΕ² 54.60 -25.53 -48.62 4.18 46.78 -52.92 -62.38 3.52 49.92 -20.09 -49.52 10.67 42.37 -46.40 -62.77 10.37 48.06 -11.62 -55.12 20.64 40.46 -35.52 -68.25 22.31 45.05 -2.75 -57.60 30.18 37.95 -32.05 -69.20 26.51 34.40 14.54 -54.17 48.64 29.73 -12.40 -60.03 45.96 55.21 -28.63 -45.86 - 47.51 -54.78 -59.48 -			۵	15.2			A	8		1 2 1 4 1 4 1 7	1
54.60 -25.53 -48.62 4.18 46.78 -52.92 -62.38 3.52 49.92 -20.09 -49.52 10.67 42.37 -46.40 -62.77 10.37 48.06 -11.62 -55.12 20.64 40.46 -35.52 -68.25 22.31 45.05 -2.75 -57.60 30.18 37.95 -32.05 -69.20 26.51 34.40 14.54 -54.17 48.64 29.73 -12.40 -60.03 45.96 55.21 -28.63 -45.86 - 47.51 -54.78 -59.48 -		ر.	* 65	• q	ΔE¹	•	, as	۰,	ΔE^2		兄ろろの違い
49.92 -20.09 -49.52 10.67 42.37 -46.40 -62.77 10.37 48.06 -11.62 -55.12 20.64 40.46 -35.52 -68.25 22.31 45.05 -2.75 -57.60 30.18 37.95 -32.05 -69.20 26.51 34.40 14.54 -54.17 48.64 29.73 -12.40 -60.03 45.96 55.21 -28.63 -45.86 - 47.51 -54.78 -59.48 -	来陪倒 3-1	54.60	-25.53	-48.62	4.18	46.78	-52.92	-62.38	3.52	0.66	0
48.06 -11.62 -55.12 20.64 40.46 -35.52 -68.25 22.31 45.05 -2.75 -57.60 30.18 37.95 -32.05 -69.20 26.51 34.40 14.54 -54.17 48.64 29.73 -12.40 -60.03 45.96 55.21 -28.63 -45.86 - 47.51 -54.78 -59.48 -	実施例 3-4	49.92	-20.09		10.67	42.37	-46.40	-62.77	10.37	0.30	∇~0
45.05 -2.75 -57.60 30.18 37.95 -32.05 -69.20 26.51 34.40 14.54 -54.17 48.64 29.73 -12.40 -60.03 45.96 55.21 -28.63 -45.86 - 47.51 -54.78 -59.48 -	東斯 <u>多</u> 3-5	48.06	-11.62	-55.12	20.64	40.46	-35.52	-68.25	22.31	1.67	× ~ ⊲
34.40 14.54 -54.17 48.64 29.73 -12.40 -60.03 45.96 55.21 -28.63 -45.86 - 47.51 -54.78 -59.48 -	参考例 3-1	45.05	-2.75	-57.60	30.18	37.95	-32.05	-69.20	26.51	3.67	×
55.21 -28.63 -45.86 - 47.51 -54.78 -59.48 -	参考例 3-2	34.40	14.54	-54.17	48.64	29.73	-12.40	-60.03	45.96	2.68	×
	日標	55.21	-28.63	-45.86	ı	47.51	-54.78	-59.48	•	1	1

[0248]

【表5】

実施例 実施例 44.23L* a* 3-2AE¹ b*L* a*AE¹ b*L* a*AE² b*AE² AE²AE² AE²AE² AE²AE² AE²AE² AE²AE² AE²AE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AEAE² AE³ AEAE² AEAE² AEAE² AE³ A	マゼンタ						*				
L* a* b* ΔΕ¹ L* a* b* ΔΕ² 44.23 73.23 -9.17 2.10 52.13 68.88 7.12 2.02 44.69 74.51 -8.64 2.00 52.72 69.59 7.89 1.63 46.36 72.87 6.96 14.17 54.92 68.78 24.12 15.24 46.52 73.67 3.58 10.86 55.00 69.34 21.03 12.24 48.82 77.67 -0.93 8.70 57.56 70.27 17.90 10.34 46.90 72.87 8.73 16.00 55.50 68.73 26.68 17.86 44.53 73.26 -7.09 - 52.43 68.52 9.09 -	l		ညီ	16.2			A	2		A C1_ A C2	
44.23 73.23 -9.17 2.10 52.13 68.88 7.12 2.02 44.69 74.51 -8.64 2.00 52.72 69.59 7.89 1.63 46.36 72.87 6.96 14.17 54.92 68.78 24.12 15.24 46.52 73.67 3.58 10.86 55.00 69.34 21.03 12.24 48.82 77.67 -0.93 8.70 57.56 70.27 17.90 10.34 46.90 72.87 8.73 16.00 55.50 68.73 26.68 17.86 44.53 73.26 -7.09 - 52.43 68.52 9.09 -		• 1	•	• q	ΔE1	•	* 63	• •	ΔE²		光人ろの通い
44.69 74.51 -8.64 2.00 52.72 69.59 7.89 1.63 46.36 72.87 6.96 14.17 54.92 68.78 24.12 15.24 46.52 73.67 3.58 10.86 55.00 69.34 21.03 12.24 48.82 77.67 -0.93 8.70 57.56 70.27 17.90 10.34 46.90 72.87 8.73 16.00 55.50 68.73 26.68 17.86 44.53 73.26 -7.09 - 52.43 68.52 9.09 -	æ	44.23	73.23	-9.17	2.10	52.13	68.88	7.12	2.02	0.08	0
46.36 72.87 6.96 14.17 54.92 68.78 24.12 15.24 46.52 73.67 3.58 10.86 55.00 69.34 21.03 12.24 48.82 77.67 -0.93 8.70 57.56 70.27 17.90 10.34 46.90 72.87 8.73 16.00 55.50 68.73 26.68 17.86 44.53 73.26 -7.09 - 52.43 68.52 9.09 -	E	44.69	74.51	-8.64	2.00	52.72	69.59	7.89	1.63	0.37	0
46.52 73.67 3.58 10.86 55.00 69.34 21.03 12.24 48.82 77.67 -0.93 8.70 57.56 70.27 17.90 10.34 46.90 72.87 8.73 16.00 55.50 68.73 26.68 17.86 44.53 73.26 -7.09 - 52.43 68.52 9.09 -	æ -	46.36	72.87	6.96	14.17	54.92	68.78	24.12	15.24	1.07	۵
48.82 77.67 -0.93 8.70 57.56 70.27 17.90 10.34 46.90 72.87 8.73 16.00 55.50 68.73 26.68 17.86 44.53 73.26 -7.09 - 52.43 68.52 9.09 -	æ _	46.52	73.67	3.58	10.86	55.00	69.34	21.03	12.24	1.38	٥
46.90 72.87 8.73 16.00 55.50 68.73 26.68 44.53 73.26 -7.09 - 52.43 68.52 9.09	æ:	48.82	77.67	-0.93	8.70	57.56	70.27	17.90	10.34	1.64	×~
44.53 73.26 -7.09 - 52.43 68.52 9.09	~ ~	46.90	72.87	8.73	16.00	55.50	68.73	26.68	17.86	1.86	×~∇
		44.53	73.26	60'L-	J	52.43	68.52	9.09		ı	1

[0249]

【表6】

		D ₆₆ 2	16.2			A ²	2		1 A T 1 A T 2 1	+
	١.	8*	, q	ΔE¹	•	· ®	٥	ΔE²	0E 0E.	兄人力の違い
夹施例 3-3	86.94	-12.15	93.89	3.11	88.19	2.03	86.67	2.12	0.99	0
実施例 3-9	87.06	-10.85	89.14	2.86	89.14	2.01	85.57	1.40	1.46	٥
実施例 3-10	87.68	-13.20	90.99	1.33	89.60	0.59	86.34	2.08	0.75	0
実施例 3-11	87.50	-13.90	95.27	4.57	89.44	0.87	87.38	2.80	1.1	٥
参考例 3-5	87.66	-15.17	96.01	5.68	89.48	0.11	87.41	3.02	2.66	×~∇
参考例 3-6	88.19	-15.06	19.96	6.37	90.00	0.09	88.23	3.94	2.43	×~∇
目標	86.37	-12.96	90.94	1	88.25	1.19	84.87	1		ı

[0250]

表中、 L^* 、 a^* 、 b^* は実施例の欄については画像形成層の色相($L1^*a1^*$

 $b1^*$)を示し、目標色相(目標と表記)の欄については($L2^*a2^*b2^*$)を示し、 ΔE^1 は光源が D_{65} で測定される色差 { $(L1^*-L2^*)^2+(a1^*-a2^*)^2+(b1^*-b2^*)^2$ } 0.5を示し、 D_{65}^2 とは昼光に対応する(D_{65}^2)において視野角 2 度での測定を表す。また、 ΔE^2 は光源がAで測定される色差 { $(L1^*-L2^*)^2+(a1^*-a2^*)^2+(b1^*-b2^*)^2$ } 0.5を示し、 A^2 とは白熱電灯に対応する光源(A)において視野角 2 度での測定を表す。

上表より、本発明の実施例は、蛍光灯、白色灯及び太陽光など種々の光源下で 色相目標サンプルとの色の見え方の差異が参考例に比べて少ないことがわかる。

[0251]

<実施例(4)>

実施例4-1

- -熱転写シートY (イエロー) の作製-
- 1) 光熱変換層用塗布液の調製

光熱変換層に下記マット剤処方を用いた以外、実施例1-1と全く同じ光熱変換層用塗布液を調製した。

[0252]

マット剤分散液

· N - メチル - 2 - ピロリドン (NMP)

69部.

・メチルエチルケトン

20部

・スチレンアクリル樹脂

3部

(「ジョンクリル611」、ジョンソンポリマー(株)製)

・SiO₂ 粒子

8部

(「シーホスターKEP150」:シリカ粒子、日本触媒(株)製)

[0253]

2) 支持体表面への光熱変換層の形成

実施例1-1と同じバック層を有する、同じ厚さ75μmのポリエチレンテレフタレートフィルム(支持体)の一方の表面上に、上記光熱変換層用塗布液をワイヤーバーを用いて塗布した後、塗布物を120℃のオーブン中で2分間乾燥して、該支持体上に光熱変換層を形成した。得られた光熱変換層は、波長808n

m付近に吸収があり、その吸光度(光学濃度:OD)を島津社製UV-分光光度 計UV-2400で測定したところ、OD=1.03であった。層厚は、走査型 電子顕微鏡により光熱変換層の断面を観察したところ、平均で 0.3μ mであった。

[0254]

3) イエロー画像形成層用塗布液の調製

実施例1-1と同じ処方でイエロー画像形成層用塗布液を調製した。

[0255]

4) 光熱変換層表面へのイエロー画像形成層の形成

実施例1-1と同じ工程条件で支持体上に、光熱変換層及びイエロー画像形成層が、この順で設けられた熱転写シートYを作製した。

[0256]

実施例4-2

実施例4-1のイエロー画像形成層用塗布液組成のうちポリビニルブチラールを (「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)4.6部を17.0部に変更した以外は実施例4-1と同様にして熱転写シートYを作製した。

[0257]

参考例4-1

実施例4-1中のイエロー画像形成層用塗布液組成のうちポリビニルブチラール(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)4.6部を37. 5部に変更した以外は実施例4-1と同様にして熱転写シートYを作製した。

[0258]

実施例4-3

- 熱転写シートMの作製ー

実施例1-1と同様に熱転写シートMを作製した。

[0259]

実施例4-4

実施例4-3中のマゼンタ画像形成層用塗布液組成のうちポリビニルブチラール(「デンカブチラール#2000-L」、電気化学工業(株)製、ビカット軟

化点57℃)4.0部を49.7部に変更した以外は実施例4-3と同様にして 熱転写シートYを作製した。

[0260]

参考例 4-2

実施例4-3中のマゼンタ画像形成層用塗布液組成のうちポリビニルブチラー ル(「デンカブチラール#2000-L」、電気化学工業(株)製、ビカット軟 化点57℃)4.0部を80.0部に変更した以外は実施例4-3と同様にして 熱転写シートYを作製した。

[0261]

実施例4-5

- 熱転写シートCの作製ー

実施例1-1と同様に熱転写シートCを作製した。

[0262]

実施例4-6

上記実施例4-5において、シアン画像形成層用塗布液組成を以下に変更した 以外は、実施例4-5と同様にして、熱転写シートCを作製した。

[0263]

[シアン画像形成層用塗布液組成]

・上記シアン顔料分散母液

118部

シアン顔料組成1:シアン顔料組成2=90:10 (部)

・ポリビニルブチラール

5. 2部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

・ワックス系化合物

(ステアリン酸アミド「ニュートロン2」、日本精化(株)製)

1. 0部

(ベヘン酸アミド「ダイヤミッドBM」、日本化成(株)製)

1. 0部

(ラウリン酸アミド「ダイヤミッドY」、日本化成(株) 製)

1.0部

(パルミチン酸アミド「ダイヤミンドKP」、日本化成(株)製) 1.0部

(エルカ酸アミド「ダイヤミッドL-200」(日本化成(株)製) 1.0部

(オレイン酸アミド「ダイヤミッドO-200」、日本化成(株)製)1.0部

・ロジン 2.8部

(「KE-311」、荒川化学(株)製)

・ペンタエリスリトールテトラアクリレート

1. 7部

(「NKエステル A-TMMT」、新中村化学(株)製)

・界面活性剤1. 7部

(「メガファックF-176PF」、固形分20%、大日本インキ化学工業社製、

・nープロピルアルコール

890部

・メチルエチルケトン

247部

[0264]

実施例4-7

実施例4-5中のシアン画像形成層用塗布液組成のうちポリビニルブチラール (「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製) 5. 2部を22. 0 部に変更した以外は実施例4-5と同様にして熱転写シートCを作製した。

[0265]

参考例 4-3

実施例4-5中のシアン画像形成層用塗布液組成のうちポリビニルブチラール (「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製) 5. 2部を37. 0 部に変更した以外は実施例4-5と同様にして熱転写シートCを作製した。

[0266]

実施例4-8

-熱転写シートKの作製-

実施例1-1と同様に熱転写シートKを作製した。

[0267]

実施例4-9

実施例4-8中のブラック画像形成層用塗布液組成のうちポリビニルブチラール(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)11.9部を26.0部に変更した以外は実施例4-8と同様にして熱転写シートKを作製した。

[0268]

参考例4-4

実施例4-8中のブラック画像形成層用塗布液組成のうちポリビニルブチラール(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)11.9部を52.0部に変更した以外は実施例4-8と同様にして熱転写シートKを作製した。

[0269]

- 受像シートの作製-

実施例1-1と同様に受像シートを作製した。

[0270]

- 転写画像の形成-

基本的に実施例1-1と同一条件で行い、ドラムを回転させ、ドラム上での積層体の表面に、外側から波長830nmの半導体レーザー光を、光熱変換層の表面で7μmのスポットになるように集光し、回転ドラムの回転方向(主走査方向)に対して、直角方向に移動させながら(副走査)、積層体へレーザー画像記録を行った。レーザー画像記録は各々の試料についてベタ画像及び通常画像の2通り行った。レーザー照射条件は、以下の通りである。また、本実施例で使用したレーザービームは、主走査方向に5列、副走査方向に3列の平行四辺形からなるマルチビーム2次元配列からなるレーザービームを使用した。

レーザーパワー

1 1 0 mW

主走査速度

6 m/秒

・副走査ピッチ

6. 35 μ m

環境温湿度

23°50%

露光ドラムの直径は360mm以上が好ましく、具体的には380mmのものを用いた。

尚、レーザービームスポットの2次元エネルギー分布を主走査方向に積分し、 副走査方向でのエネルギー分布にしたものの半値半幅をレーザービーム幅とした とき、レーザービーム幅に対して画像の線幅は、1.03倍であった。

[0271]

前記レーザー記録が終了した積層体を、ドラムから取り外し、熱転写シートを

受像シートから手で引き剥がし、さらに受像シート上の画像を下記熱転写装置に より本紙に転写した。

熱転写装置は、挿入台の材質のポリエチレンテレフタレートに対する動摩擦係数が0.1~0.7、搬送速度が15~50mm/secである転写装置を用いた。また、熱転写装置の熱ロール材質のビッカース硬度は10ないし100が好ましく、具体的にはビッカース硬度が70のものを用いた。

[0272]

<反射光学濃度OD_の測定>

本紙に転写されたベタ画像を前記方法により測定した。また、本紙に転写された通常画像の画質の評価は、以下のように行った。

〇 :良好な網点形状、線の形状が得られる。

○△:ほぼ良好な網点形状、線の形状が得られる。

△ : 部分的に網点の不良がみられるが許容範囲内。

× : 不可。

以上の結果を表7に示す。

なお、参考例4-1~4-4は、イエロー色用熱転写シートに対しては画像形成層のブルーフィルターによる反射ODを、マゼンタ色用熱転写シートに対してはグリーンフィルターによる反射ODを、シアン色用熱転写シートに対してはレッドフィルターによる反射ODを、更にブラック色用熱転写シートに対してはビジュアルフィルターによる反射ODをそれぞれの画像形成層の層厚で割った値Xによる効果を見るための実験例である。

[0273]

【表7】

	画像形成層の 層厚(µm)	画像形成層の 反射光学濃度OD,	OD,/層厚	画質
実施例 4-1	0. 42	1. 01	2. 40	0
実施例 4-2	0. 61	1. 07	1. 75	Δ
実施例 4-3	0. 38	1. 51	3. 97	0
実施例 4-4	0. 80	1. 46	1. 83	Δ
実施例 4-5	0. 45	1. 59	3, 53	0
実施例 4-6	0. 44	1. 35	3. 07	0
実施例 4-7.	0. 70	1. 53	2. 19	· Δ
実施例 4-8	0. 60	1. 82	3. 03	ОΔ
実施例 4-9	0. 80	1. 76	2. 20	Δ
参考例 4-1	0. 84	1. 01	1. 20	×
参考例 4-2	1. 06	1. 50	1. 41	×
参考例 4-3	0. 87	1. 57	1. 81	×
参考例 4-4	1. 00	1. 80	1. 80	×

[0274]

上表よりX(OD_r /層厚)が本発明範囲である実施例は、参考例に比べて画質が良好であることが分る。

[0275]

<実施例(5)>

実施例 5-1

-熱転写シートK (ブラック) の作製-

バック第2層塗布液を下記処方に置き換えた以外、実施例1-1と同様に処方で熱転写シートKを作製した。

[バック第2層塗布液]

ポリオレフィン

3. 0部

(ケミパールS-120、27質量%、三井石油化学(株)製)

帯電防止剤(酸化スズー酸化アンチモンの水分散物)

2. 0部

(平均粒径: 0. 1 μm、17質量%).

コロイダルシリカ

2. 0部

(スノーテックスC、20質量%、日産化学(株)製)

エポキシ化合物

0.3部

(ディナコールEX-614B、ナガセ化成(株)製)

ポリスチレンスルホン酸ナトリウム

0. 1部

蒸留水

合計が100部に

なるよう調製した

[0276]

- 熱転写シートYの作製 -

実施例1-1と同様に処方で熱転写シートYを作製した。

[0277]

-熱転写シートMの作製-

実施例1-1と同様に条件同じ処方で熱転写シートMを作製した。

[0278]

- 熱転写シートCの作製 -

実施例1-1と同様に条件同じ処方で熱転写シートCを作製した。

[0279]

- 受像シートの作製 -

実施例1-1と同様に条件同じ処方で受像シートを作製した。

[0.280]

- 転写画像の形成 -

画像形成システムは、図4記載のシステムで記録装置としてLuxel FINALPROOF 5600を用い、本システムの画像形成シーケンス及び本システムで用いる本紙転写方法により本紙への転写画像を得た。

直径1mmの真空セクション孔(3cm×8cmのエリアに1個の面密度)が

開けられている直径38cmの回転ドラムに、上記で作製した受像シート(56cm×79cm)を巻き付け、真空吸着させた。次いで、61cm×84cmに切断した前記熱転写シートK(ブラック)を前記受像シートから均等にはみ出すように重ね、スクイーズローラーでスクイーズさせつつ、セクション孔に空気が吸引されるように密着、積層させた。セクション孔が塞がれた状態での減圧度は、1気圧に対して-150mmHg(=81.13kPa)であった。前記ドラムを回転させ、ドラム上での積層体の表面に、外側から波長808nmの半導体レーザー光を、光熱変換層の表面で7μmのスポットになるように集光し、回転ドラムの回転方向(主走査方向)に対して、直角方向に移動させながら(副走査)、積層体へレーザー画像(画線)記録を行った。レーザー照射条件は、以下の通りである。また、本実施例で使用したレーザービームは、主走査方向に5列、副走査方向に3列の平行四辺形からなるマルチビーム2次元配列からなるレーザービームを使用した。

レーザーパワー

1 1 0 mW

ドラム回転数

500rpm

副走査ピッチ

6. $35 \mu m$

環境温湿度

18℃30%(図15を用いる場合は、20℃40%),

23℃50%, 26℃65%の3条件

露光ドラムの直径は360mm以上が好ましく、具体的には380mmのものを用いた。

なお、画像サイズは515mm×728mm、解像度は2600dpiである

レーザービームスポットの2次元エネルギー分布を主走査方向に積分し、副走 査方向でのエネルギー分布にしたものの半値半幅をレーザービーム幅としたとき 、レーザービーム幅に対して画像の線幅は、1.03倍であった。

前記レーザー記録が終了した積層体を、ドラムから取り外し、熱転写シートK を受像シートから手で引き剥がしたところ、熱転写シートKの画像形成層の光照 射領域のみが、熱転写シートKから受像シートに転写されているのが確認された

[0281]

上記と同様にして、前記熱転写シートY、熱転写シートM、及び熱転写シート Cの各熱転写シートから、受像シート上に画像を転写した。転写された4色の画像を、記録紙に更に転写し、多色の画像を形成したところ、異なる温湿度条件下 において、マルチビーム2次元配列であるレーザー光により、高エネルギーでレーザー記録した場合も、画質が良好であり、安定した転写濃度を有する多色画像 を形成することができた。

本紙への転写は挿入台の材質のポリエチレンテレフタレートに対する動摩擦係数が0.1~0.7である、搬送速度が15~50mm/secである熱転写装置を用いた。熱転写装置の熱ロール材質のビッカース硬度は10ないし100が好ましく、具体的にはビッカース硬度が70を用いた。

得られた画像は3つの環境温湿度とも良好であった。

[0282]

各熱転写シートの画像形成層の光学濃度は、特菱アート紙に本紙転写したものを、濃度計X-rite938 (X-rite社製)にてY, M, C, K色それぞれY, M, C, Kモードにて測定した。

各色の光学濃度、光学濃度/画像形成層層厚(μm)は下記表8のとおりであった。

[0283]

【表8】

	光学濃度	光学濃度/画像形成層膜厚
Y色	1.01	2.40
M色	1.51	3.97
C色	1.59	3.53
K色	1.82	3.03

[0284]

参考例 5-1

上記のK、Y、M、Cの画像形成層中の高分子系顔料分散剤とリン酸エステル系顔料分散剤のみをすべて、脂肪族系多価カルボン酸(ディスパロン#1210)に替えて、あとは実施例5-1と同様にして得られた多色画像を得た。

なお、参考例 5 - 1 は、高分子顔料分散剤、リン酸エステル系顔料分散剤の効果を見るための実験例である。

[0285]

【表9】

		構成		評価	
		顏料分散剤	印刷物との 色相一致	解像力	塗布液の 安定性
1	実施例5-1	ソルスパース 20000、PW36	0	0	0
	参考例5-1	ディスパロン#1210	Δ~×	Δ~×	Δ~×

[0286]

このようなシステム構成で得られた画像の評価を以下のように行った。

印刷物との色相一致性は、得られた多色画像を印刷物の標準色見本であるJapan Color version2と目視と測色機(X-rite社製:X-RITE938)により比較を行い総合的に評価した。

〇:目視、測色機においてもほぼ色相が一致している。

△:色相のズレが見られる。

×:色相が大きくズレている。

[0287]

解像力は得られた画像の細線の付きや、網点のシャープさを顕微鏡により観察 し官能評価した。

〇:ハイライトからシャドーまでシャープな形状の網点が得られており。 エッジ部に余分なバリ等が見られない。

△:ハイライトからシャドーまでの網点再現性ものの、網点形状がオリジナルの画像データの形状を忠実に再現できていなく、網点にバリや欠けが見られる。

×:ハイライト、またはシャドー部の網点がついていない、または潰れている 網点にバリや欠けが激しい。

[0288]

塗布液の安定性は、画像形成層の塗布液を1週間放置し上澄みの出来かたや、 沈殿物の生成の仕方から評価した。 〇:1週間放置してもほとんど上澄みや沈殿物が見られない。

△:上澄みや沈殿が見られる。

×:上澄みや沈殿が激しい。

[0289]

<実施例(6)>

実施例6-1

- ・熱転写シートの作製
- 熱転写シートKの作製-

実施例1-1と同じ第1バック層形成用塗布液を使用し、実施例1-1と同じ厚さ75μm、幅65cmのポリエチレンテレフタレートフィルム支持体(両面のRaは0.01μm)の一方の表面上に、上記の第一バック層形成用塗布液をワイヤーバーを用いて塗布した後、塗布物を100℃のオーブン中で2分間乾燥して、支持体上に膜厚0.04μmの第1バック層を形成した。

[0290]

第2バック層は、実施例1-1の第2バック層形成用塗布液から帯電防止剤を除いた以外は実施例1-1の第2バック層形成用塗布液を用い、前記第1バック層上に、上記の第2バック層形成用塗布液をワイヤーバーを用いて塗布した後、塗布物を100℃のオーブン中で2分間乾燥して、第1バック層上に膜厚0.03μmの第2バック層を形成した。

[0291]

1) 光熱変換層用塗布液の調製

下記マット剤分散液に変更した以外は、実施例1-1と同じ各成分をスターラーで攪拌しながら混合して、光熱変換層用塗布液を調製した。

[0292]

マット剤分散液

・Nーメチルー2ーピロリドン(NMP)

6 9 部

・メチルエチルケトン

20部

・スチレンアグリル樹脂

3 部

(「ジョンクリル611」、ジョンソンポリマー(株)製)

·SiO2粒子

8部

(「シーホスターKEP150」:シリカゲル粒子、日本触媒(株)製) 【0293】

2) 支持体表面への光熱変換層の形成

厚さ75μmのポリエチレンテレフタレートフィルム(支持体)の一方の表面上に、上記光熱変換層用塗布液をワイヤーバーを用いて塗布した後、塗布物を120℃のオーブン中で2分間乾燥して、該支持体上に光熱変換層を形成した。得られた光熱変換層は、波長808nm付近に吸収があり、その吸光度(光学濃度:OD)を島津社製UV-分光光度計UV-2400で測定したところ、OD=1.03であった。層厚は、走査型電子顕微鏡により光熱変換層の断面を観察したところ、平均で0.3μmであった。

[0294]

3) ブラック画像形成層用塗布液の調製

下記の各成分を、ニーダーのミルに入れ、少量の溶剤を添加しつつ剪断力を加え、分散前処理を行った。その分散物に、更に溶剤を加えて、最終的に下記組成となるように調製し、サンドミル分散をカーボンブラックの平均粒子径が202nm、変動係数が35.5%となるまで行い、ブラック1の顔料分散母液を得た

[ブラック1の顔料分散母液組成]

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Black (ピグメントブラック) 7 (カーボンブラックC. I. No. 77266) 10.5部

(「三菱カーボンブラック MA100」、三菱化学(株)製、PVC黒度:10)

· 分散助剤

0.8部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

79.4部

[0295]

上記ブラック1の顔料分散母液を使用した以外は、実施例1-1の[ブラック画像形成層用塗布液組成]でブラック画像形成層用塗布液を調整し、実施例1-1と同じ処方で光熱変換層の表面に、上記ブラック画像形成層用塗布液をワイヤーバーを用いて1分間塗布した後、塗布物を100℃のオーブン中で2分間乾燥して、光熱変換層の上にブラック画像形成層を形成した。ブラック画像形成層の層厚を測定したところ、平均で0.60μmであった。

[0296]

実施例 6-2

実施例6-1のブラック画像形成層用塗布液に代えて下記のものを用いた以外 は実施例6-1と同様にして熱転写シートKを作製した。

[0297]

(ブラック画像形成層用塗布液の調製)

下記の各成分を、ニーダーのミルに入れ、少量の溶剤を添加しつつ剪断力を加え、分散前処理を行った。その分散物に、更に溶剤を加えて、最終的に下記組成となるように調製し、サンドミル分散をカーボンブラックの平均粒子径が289nm、変動係数が24.4%となるまで行い、ブラック2の顔料分散母液を得た

[ブラック2の顔料分散母液組成]

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Black (ピグメントブラック) 7 (カーボンブラックC. I. No. 77266) 4.5部

(「三菱カーボンブラック #5」、三菱化学(株)製、PVC黒度:1)

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

79.4部

0.8部

[0298]

・分散助剤

上記ブラック2の顔料分散母液以外は、、実施例1-1の[ブラック画像形成層用塗布液組成]でブラック画像形成層用塗布液を調整し、実施例1-1と同じ

処方で熱転写シートKを作製した。

[0299]

実施例 6 - 3

実施例 6-1のブラック画像形成層用塗布液ブラック 1の顔料分散母液に代えて下記のブラック顔料分散母液を用いた以外は、実施例 6-1と同様にして熱転写シートを作製した。

・ブラック顔料分散母液

185.7部

実施例 6-1のブラック1の顔料分散母液:実施例 6-2のブラック2の顔料分散母液=30:70(部)の混合物

[0300]

実施例6-4

- 熱転写シートYの作製-

上記熱転写シートKの作製において、ブラック画像形成層用塗布液の代わりに、下記組成のイエロー画像形成層用塗布液を用いた以外は、熱転写シートKの作製と同様にして、熱転写シートYを作製した。得られた熱転写シートYの画像形成層の層厚は、0.42μmであった。

まず、実施例 6-1 と同様にサンドミル分散をイエロー顔料の平均粒子径が 32nm、変動係数が 28.5% となるまで行い、イエロー1 の顔料分散母液を得た。

[イエロー1の顔料分散母液組成]

・ポリビニルブチラール

7. 1部

(「エスレックB BLーSH」、積水化学工業(株)製)

・Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 180 (C. I. No. 21290) 12. 9部

(「Novoperm Yellow(ノボパームイエロー) P-HG」、クラリアントジャパン(株)製)

・分散助剤

0. 6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

79.4部

[0301]

・上記イエロー1の顔料分散母液以外は、実施例1-1の[イエロー画像形成層用塗布液組成]でイエロー画像形成層用塗布液を調整し、実施例1-1と同じ処方で熱転写シートYを作製した。

[0302]

実施例 6-5

実施例6-4のイエロー画像形成層用塗布液に代えて下記のものを用いた以外 は実施例6-4と同様にして熱転写シートYを作製した。

[0303]

(イエロー画像形成層用塗布液の調製)

下記の各成分を、ニーダーのミルに入れ、少量の溶剤を添加しつつ剪断力を加え、分散前処理を行った。その分散物に、更に溶剤を加えて、最終的に下記組成となるように調製し、サンドミル分散をイエロー顔料の平均粒子径が631nm、変動係数が35.0%となるまで行い、イエロー2の顔料分散母液を得た。

[イエロー2の顔料分散母液組成]

・ポリビニルブチラール

7. 1部

(「エスレックB BLーSH」、積水化学工業(株)製)

·Pigment Yellow (ピグメントイエロー) 139 (C. I. No. 56298) 12. 9部

(「Novoperm Yellow (ノボパームイエロー) M2R 70」 、クラリアントジャパン (株) 製)

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

・分散助剤

79.4部

0.6部

[0304]

上記イエロー2の顔料分散母液以外は、実施例1-1の[イエロー画像形成層用塗布液組成]でイエロー画像形成層用塗布液を調整し、実施例1-1と同じ処方で熱転写シートYを作製した。

[0305]

実施例6-6

実施例6-4のイエロー画像形成層用塗布液イエロー1の顔料分散母液に代えて下記のイエロー顔料分散母液を用いた以外は、実施例6-4と同様にして熱転写シートを作製した。

・イエロー顔料分散母液

126部

実施例 6-4 のイエロー1 の顔料分散母液:実施例 6-5 のイエロー2 の顔料分散母液=95:5 (部)の混合物

[0306]

実施例 6-7

- 熱転写シートMの作製-

上記熱転写シートKの作製において、ブラック画像形成層用塗布液の代わりに、下記組成のマゼンタ画像形成層用塗布液を用いた以外は、熱転写シートKの作製と同様にして、熱転写シートMを作製した。得られた熱転写シートMの画像形成層の層厚は、0.38μmであった。

まず、実施例6-1と同様にサンドミル分散をイエロー顔料の平均粒子径が368nm、変動係数が32.4%となるまで行い、マゼンタ1の顔料分散母液を得た。

[マゼンタ1の顔料分散母液組成]

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「デンカブチラール#2000-L」、電気化学工業(株) 製、ビカット軟化 点57℃)

・Pigment Red (ピグメントレッド) 57:1 (C. I. No. 1 5850:1) 15.0部

(「Symuler Brilliant Carmine (シムラーブリリアントカーミン) 6B-229」、大日本インキ化学工業(株)製)

・分散助剤

0. 6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

80.4部

[0307]

上記マゼンタ1の顔料分散母液以外は、実施例1-1の[マゼンタ画像形成層 用塗布液組成]でマゼンタ画像形成層用塗布液を調整し、実施例1-1と同じ処 方で熱転写シートMを作製した。

[0308]

実施例 6-8

実施例6-7のマゼンタ画像形成層用塗布液に代えて下記のものを用いた以外 は実施例6-7と同様にして熱転写シートMを作製した。

[0309]

(マゼンタ画像形成層用塗布液の調製)

下記の各成分を、ニーダーのミルに入れ、少量の溶剤を添加しつつ剪断力を加え、分散前処理を行った。その分散物に、更に溶剤を加えて、最終的に下記組成となるように調製し、サンドミル分散をマゼンタ顔料の平均粒子径が258nm、変動係数が37.0%となるまで行い、マゼンタ2の顔料分散母液を得た。

[マゼンタ2の顔料分散母液組成]

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「デンカブチラール#2000-L」、電気化学工業(株)製、ビカット軟化点57℃)

・Pigment Red (ピグメントレッド) 57:1 (C. I. No. 1 5850:1) 15.0部

(「Lionol Red (リオノールレッド) 6B-4290G」、東洋インキ製造(株)製)

・分散助剤 0.6部

(「ソルスパースS-20000」、ICI(株)製)

・n-プロピルアルコール

79.4部

[0310]

上記マゼンタ2の顔料分散母液以外は、実施例1-1の[マゼンタ画像形成層 用塗布液組成]でマゼンタ画像形成層用塗布液を調整し、実施例1-1と同じ処 方で熱転写シートMを作製した。

[0311]

実施例 6-9

実施例 6-7のマゼンタ画像形成層用塗布液のマゼンタ顔料分散母液に代えて 下記のマゼンタ顔料分散母液を用いた以外は、実施例 6-7と同様にして熱転写 シートを作製した。

・マゼンタ顔料分散母液

163部

実施例6-7のマゼンタ1の顔料分散母液:実施例6-8のマゼンタ2の顔料 分散母液=95:5 (部)の混合物

[0312]

実施例 6-10

- 熱転写シートCの作製-

上記熱転写シートKの作製において、ブラック画像形成層用塗布液の代わりに、下記組成のシアン画像形成層用塗布液を用いた以外は、熱転写シートKの作製と同様にして、熱転写シートCを作製した。得られた熱転写シートCの画像形成層の層厚は、0.45μmであった。

まず、実施例 6-1 と同様にサンドミル分散をシアン顔料の平均粒子径が18 3 n m、変動係数が36. 3% となるまで行い、シアン1 の顔料分散母液を得た

[シアン1の顔料分散母液組成]

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

·Pigment Blue (ピグメントブルー) 15:4 (C. I. No. 74160)

(「Cyanine Blue (シアニンブルー) 700-10FG」、東 洋インキ製造 (株) 製)

・分散助剤

0.8部

(「PW-36」、楠本化成(株)製)

・n-プロピルアルコール

110部

[0313]

上記シアン1の顔料分散母液以外は、実施例1-1の[シアン画像形成層用塗

布液組成]でシアン画像形成層用塗布液を調整し、実施例1-1と同じ処方で熱 転写シートCを作製した。

[0314]

実施例 6-11

実施例 6-10のシアン画像形成層用塗布液に代えて下記のものを用いた以外は実施例 6-10と同様にして熱転写シートCを作製した。

[0315]

(シアン画像形成層用塗布液の調製)

下記の各成分を、ニーダーのミルに入れ、少量の溶剤を添加しつつ剪断力を加え、分散前処理を行った。その分散物に、更に溶剤を加えて、最終的に下記組成となるように調製し、サンドミル分散をシアン顔料の平均粒子径が258nm、変動係数が41.3%となるまで行い、シアン2の顔料分散母液を得た。

[シアン2の顔料分散母液組成]

・ポリビニルブチラール

12.6部

(「エスレックB BL-SH」、積水化学工業(株)製)

·Pigment Blue (ピグメントブルー) 15 (C. I. No. 74 160) 15. 0部

(「Lionol Blue (リオノールブルー) 7027」、東洋インキ製造(株)製)

・分散助剤 0.8部

(「PW-36」、楠本化成(株)製)

・n-プロピルアルコール

110部

[0316]

上記シアン2の顔料分散母液以外は、実施例1-1の[シアン画像形成層用塗布液組成]でシアン画像形成層用塗布液を調整し、実施例1-1と同じ処方で熱転写シートCを作製した。

[0317]

実施例 6-12

実施例6-10のシアン画像形成層用塗布液のシアン顔料分散母液に代えて下

記のシアン顔料分散母液を用いた以外は、実施例6-10と同様にして熱転写シートを作製した。

・シアン顔料分散母液

118部

実施例 6-10のシアン1の顔料分散母液:実施例 6-11のシアン2の顔料分散母液=90:10(部)の混合物

[0318]

参考例 6-1

実施例6-7のマゼンダ顔料分散母液組成と同じものを実施例6-7と同様にサンドミル分散を行い、マゼンタ顔料の平均粒子径が525nm、変動係数が52.0%となるまで行い、マゼンタ3の顔料分散母液を得た。

次いで、実施例6-7のマゼンタ画像形成層用塗布液組成のマゼンダ1の顔料 分散母液に代えて、上記マゼンダ3の顔料分散母液を用いる以外は実施例6-7 と同様にして熱転写シートを作製した。

[0319]

参考例 6-2

実施例6-9のマゼンタ画像形成層用塗布液のマゼンタ顔料分散母液に代えて 下記のマゼンタ顔料分散母液を用いた以外は、実施例6-9と同様にして熱転写 シートを作製した。

・マゼンタ顔料分散母液

163部

参考例 6-1 のマゼンタ 3 の顔料分散母液:実施例 6-8 のマゼンタ 2 の顔料分散母液 = 95:5 (部)の混合物

[0320]

参考例 6-3

実施例6-10のシアン顔料分散母液組成と同じものを実施例6-10と同様にサンドミル分散を行い、シアン顔料の平均粒子径が425nm、変動係数が55.0%となるまで行い、シアン3の顔料分散母液を得た。

次いで、実施例6-10のシアン画像形成層用塗布液組成のシアン1の顔料分 散母液に代えて、上記シアン3の顔料分散母液を用いる以外は実施例6-10と 同様にして熱転写シートを作製した。 [0321]

参考例 6 - 4

実施例6-12のシアン画像形成層用塗布液のシアン顔料分散母液に代えて下 記のシアン顔料分散母液を用いた以外は、実施例6-12と同様にして熱転写シ ートを作製した。

・シアン顔料分散母液

118部

参考例6-3のシアン3の顔料分散母液:実施例6-11のシアン2の顔料分 散母液=90:10(部)の混合物

[0322]

- 受像シートの作製-

実施例1-1と同一の受像シートを作製した。

[0323]

上記熱転写シートの性能を下記により評価し、結果を表10に示した。

[熱転写シートの性能]

-転写画像の形成-

転写画像の形成は実施例1-1のそれと基本的に同じ条件で行い、ドラムを回 転させ、ドラム上での積層体の表面に、外側から波長830nmの半導体レーザ -光を、光熱変換層の表面で7μmのスポットになるように集光し、回転ドラム の回転方向(主走査方向)に対して、直角方向に移動させながら(副走査)、積 層体へレーザー画像(画線)記録を行った。レーザー照射条件は、以下の通りで ある。また、本実施例で使用したレーザービームは、主走査方向に5列、副走査 方向に3列の平行四辺形からなるマルチビーム2次元配列からなるレーザービー ムを使用した。

[0324]

レーザーパワー

1 1 0 mW

主走査速度

6 m/秒

副走査ピッチ

6. $35 \mu m$

環境温湿度 18℃30%, 23℃50%, 26℃65%の3条件

前記レーザー記録が終了した積層体を、ドラムから取り外し、熱転写シートK

を受像シートから手で引き剥がしたところ、熱転写シートKの画像形成層の光照 射領域のみが、熱転写シートKから受像シートに転写されているのが確認された

露光ドラムの直径は360mm以上が好ましく、具体的には380mmのものを用いた。

レーザービームスポットの2次元エネルギー分布を主走査方向に積分し、副走査方向でのエネルギー分布にしたものの半値半幅をレーザービーム幅としたとき、レーザービーム幅に対して画像の線幅は、1.04倍であった。

[0325]

上記と同様にして、前記実施例 6-2の熱転写シート K、実施例 $6-3\sim6-1$ 2 の、熱転写シート Y、熱転写シート M、熱転写シート M C 並びに参考例 6-1 $\sim6-4$ の各熱転写シートから、受像シート上に画像を転写した。

更に、転写された画像を、記録紙に更に転写し、各転写画像の解像度を顕微鏡の視野で測定し次により評価した。

〇:網点がきれいに均一に記録される

×:網点の欠けやトビが見られる

尚、記録紙への転写は挿入台の材質のポリエチレンテレフタレートに対する動 摩擦係数が0.1~0.7で、搬送速度が15~50mm/secである転写装 置を用いた。また、熱ロール材質のビッカース硬度は10ないし100が好まし く、具体的にはビッカース硬度が70のものを用いた。

なお、参考例 $6-1\sim6-4$ は、画像形成層の着色剤の分散の程度、または粒子径の変動係数の効果を見るための実験例である。

[0326]

【表10】

	顔料					
	種類	平均粒径(nm)	変動係数(%)	解像度		
実施例 6-1	ブラック1	202	35. 5	0		
実施例 6-2	ブラック2	289	24. 4	0		
実施例	ブラック1	202	35. 5	0		
6-3	ブラック2	289	24. 4			
実施例 6-4	イエロー1	392	28. 5	0		
実施例 6-5	イエロー2	631	35. 0	0		
実施例	イエロー1	392	28. 5	0		
6-6	イエロー2	631	35. 0			
実施例 6-7	マゼンタ1	368	32. 4	0		
実施例 6-8	マゼンタ2	258	37. 0	0		
実施例	マゼンタ1	368	32. 4	0		
6-9	マゼンタ2	258	37. 0			
実施例 6-10	シアン1	183	36. 3	0		
実施例 6-11	シアン2	258	41. 3	0		
実施例	シアン1	183	36. 3	0		
6-12	シアン2	258	41. 3			
参考例 6-1	マゼンタ3	525	52 . 0	×		
参考例	マゼンタ3	525	52. 0	×		
6-2	マゼンタ2	258	37. 0			
参考例 6-3	シアン3	425	55. 0	×		
参考例	シアン3	425	55. 0	×		
6-4	シアン2	258	41. 3	1 ^		

[0327]

上表より、本発明の単分散な有機顔料及び/又はカーボンブラックを用いた熱転写シートは、本発明以外の顔料を用いた参考例に比べて解像度が優れていることが分る。

[0328]

【発明の効果】

本発明において開発したプルーフ製品は薄膜転写技術を基本に、レーザー熱転 写系での新たな問題点をクリアーし、さらに高画質のものにするため、前述の種 々の技術を盛り込んだ薄膜熱転写方式にてシャープな網点を実現し、本紙転写・ 実網点出力・顔料タイプ・B2サイズの画像形成材料、出力機および髙品位CM SソフトからなるDDCP用レーザー熱転写記録システムを開発することが出来 た。このように本発明では、解像力の高い材料の能力を十分に発揮できるような システム構成を実現できた。具体的には、CTP時代のフイルムレスに対応し校 正刷りやアナログ式カラープルーフから代わるコントラクトプルーフを提供でき 、このプルーフは顧客の承認を得るための印刷物やアナログ式カラープルーフと 一致した色再現性を再現できる。印刷インクと同じ顔料系色材を使用し、本紙へ の転写が可能であり、モワレ等のないDDCPシステムを提供できる。また本発 明によれば本紙転写が可能であり、印刷インクと同じ顔料系色材を使用し、印刷 物近似性の高い大サイズ(A2/B2以上)デジタルダイレクトカラープルーフ システムを提供できる。本発明はレーザー薄膜熱転写方式を用い、顔料色材を使 用し、実網点記録を行って本紙転写できる方式である。異なる温湿度条件下にお いて、マルチビーム2次元配列であるレーザー光により、高エネルギーでレーザ 一記録した場合も、画質が良好であり、安定した転写濃度の画像を受像シート上 に形成し得る、多色画像形成方法を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

レーザーを用いた薄膜熱転写による多色画像形成の機構の概略を説明する図である。

【図2】

レーザー熱転写用記録装置の構成例を示す図である。

【図3】

熱転写装置の構成例を示す図である。

【図4】

レーザー熱転写用記録装置FINALPROOFを用いたシステムの構成例を 示す図である。

【図5】

実施例で得られた画像のドット形状を示す。ドット中心間の距離は、125μmである。

【図6】

実施例で得られた画像のドット形状を示す。ドット中心間の距離は、125 μ mである。

【図7】

実施例で得られた画像のドット形状を示す。ドット中心間の距離は、125 μ mである。

【図8】

実施例で得られた画像のドット形状を示す。ドット中心間の距離は、125 μ mである。

【図9】

実施例で得られた画像のドット形状を示す。ドット中心間の距離は、125 μ mである。

【図10】

実施例で得られた画像のドット形状を示す。ドット中心間の距離は、 125μ mである。

【図11】

実施例で得られた画像のドット形状を示す。ドット中心間の距離は、125 μ mである。

【図12】

実施例で得られた画像のドット形状を示す。ドット中心間の距離は、125 μ mである。

【図13】

実施例で得られた画像のドット形状を示す。ドット中心間の距離は、125 μ mである。

【図14】

実施例で得られた画像のドット再現性を示す。縦軸は反射濃度から計算される

ドット面積率、横軸は入力信号のドット面積率を示す。

【図15】

実施例で得られた画像の繰り返し再現性を $L^*a^*b^*$ 表色系の a^*b^* 平面に示す。

【図16】

実施例で得られた画像の繰り返し再現性を示す。

【図17】

実施例で得られた画像の2ポイントの文字品質を示す。ポジ像を示す。

【図18】

実施例で得られた画像の2ポイントの文字品質を示す。ネガ像を示す。

【符号の説明】

- 1 記録装置
- 2 記録ヘッド
- 3 副走査レール
- 4 記録ドラム
- 5 熱転写シートローディングユニット -
- 6 受像シートロール
- 7 搬送ローラ
- 8 スクイーズローラー
- 9 カッター
- 10 熱転写シート
- 10K、10C、10M、10Y 熱転写シートロール
- 12 支持体
- 14 光熱変換層
- 16 画像形成層
- 20 受像シート
- 22 受像シート用支持体
- 24 受像層
- 30 積層体

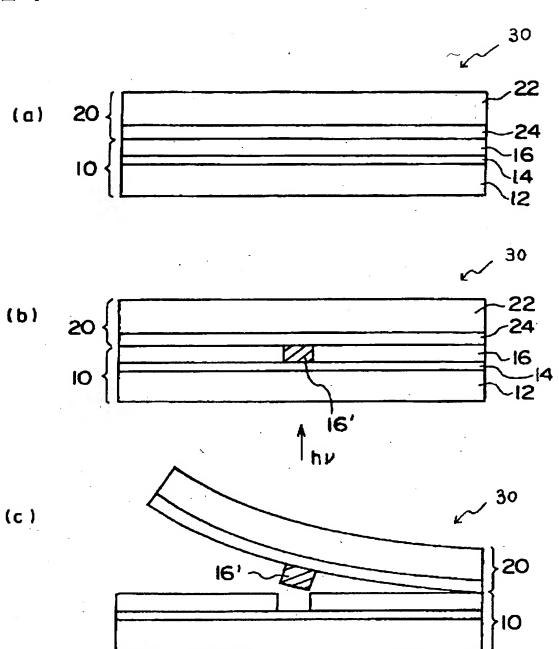
特2002-011885

- 3 1 排出台
- 3 2 廃棄口
- 3 3 排出口
- 34 エアー
- 3 5 廃棄箱
- 42 本紙
- 43 ヒートローラ
- 44 挿入台
- 45 載置位置を示すマーク
- 46 挿入ローラ
- 47 耐熱シートでできたガイド
- 4 8 剥離爪
- 49 ガイド板
- 50 排出口

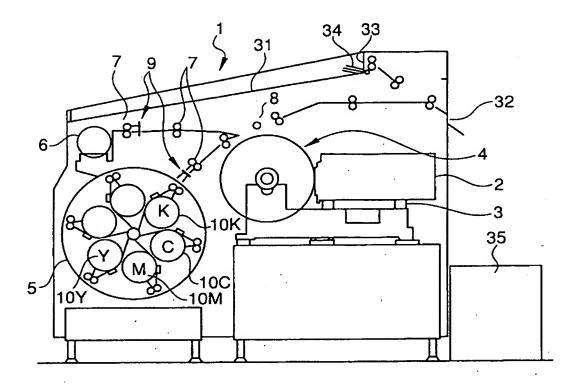
【書類名】

図面

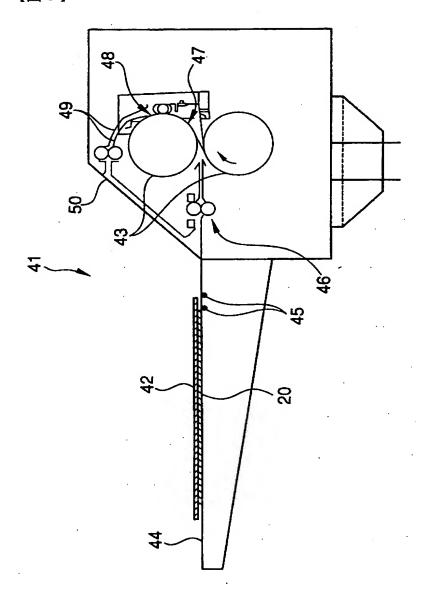
【図1】



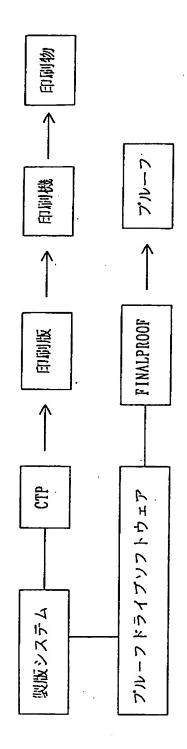
【図2】



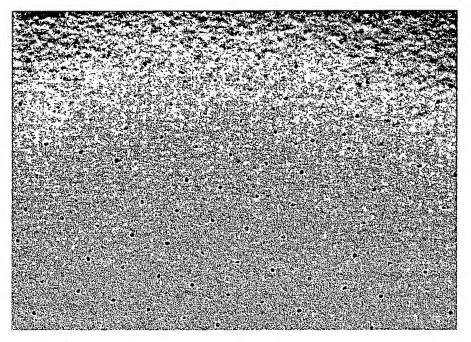
【図3】



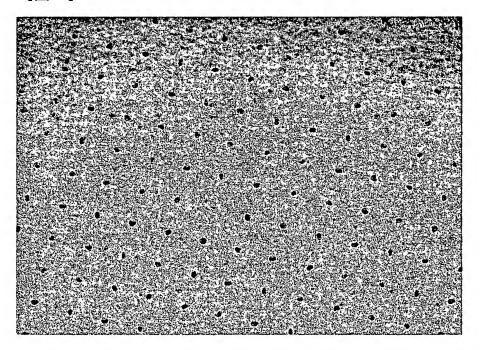
【図4】



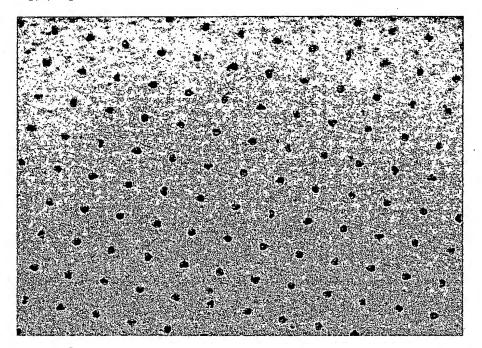
【図5】



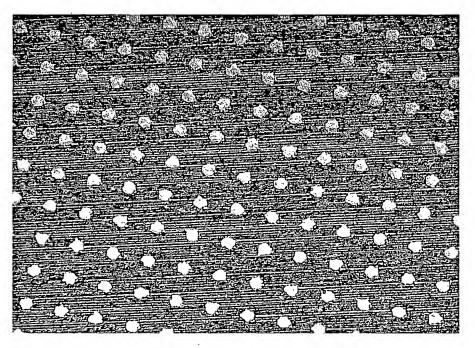
【図6】



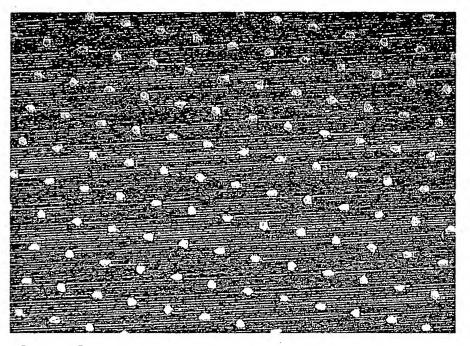
【図7】



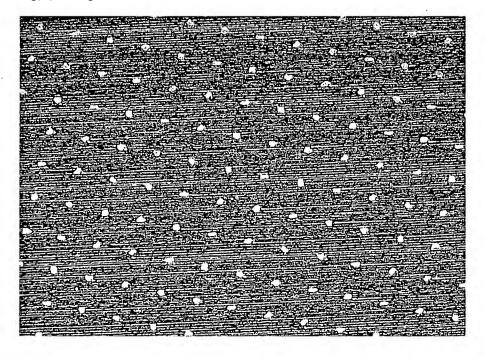
【図8】



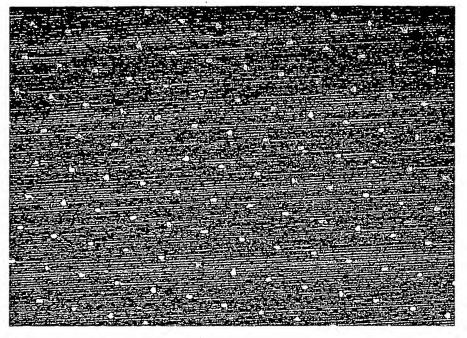
【図9】



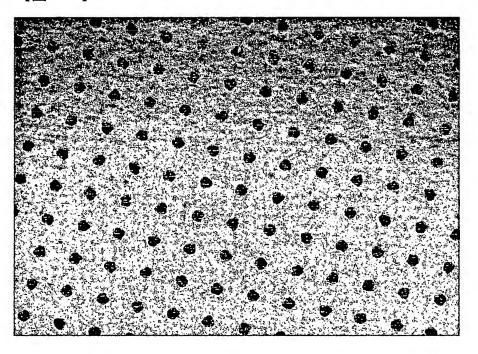
【図10】



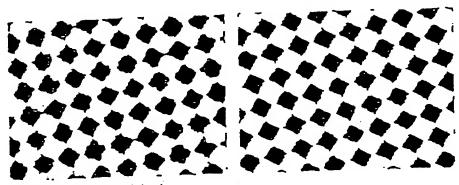
【図11】



【図12】

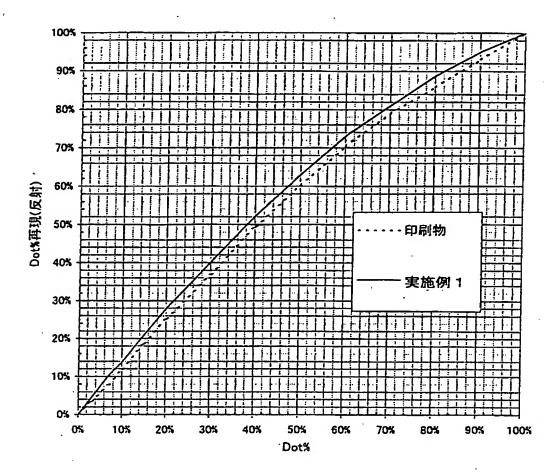


【図13】

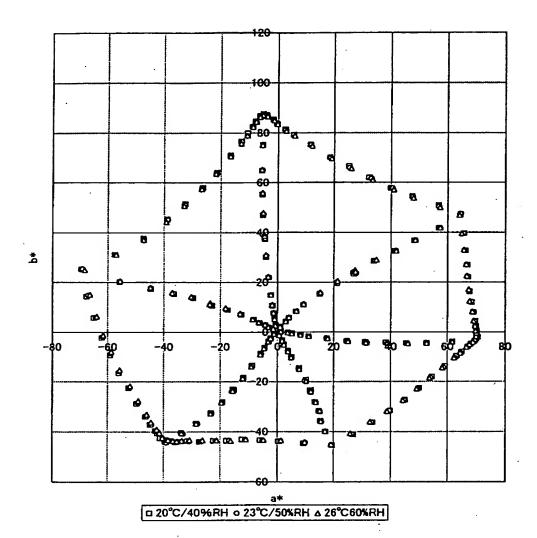


印刷物網点拡大

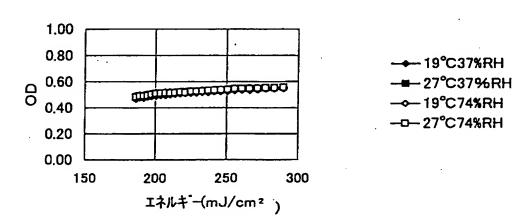
【図14】



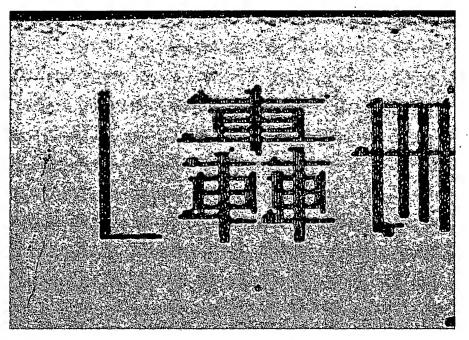
【図15】



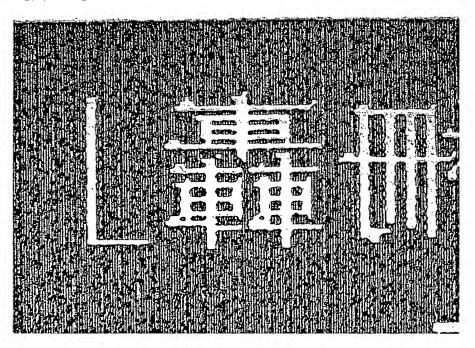
【図16】



【図17】



【図18】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】高品位・高安定性で、印刷一致性に優れた大サイズのDDCPを提供すること。

【解決手段】受像層を有する受像シートと、支持体上に少なくとも光熱変換層と画像形成層とを有する少なくとも4種類以上の色の異なる熱転写シートを用い、各熱転写シートの画像形成層と前記受像シートの受像層とを対向して重ね合わせ、レーザー光を照射して、画像形成層のレーザー光照射領域を受像シートの受像層上へ転写して画像記録する多色画像形成材料において、 前記各熱転写シートの画像形成層の層厚が0.01~1.5 μ m であり、かつレーザービームスポットの2次元エネルギー分布を主走査方向に積分し、副走査方向でのエネルギー分布にしたものの半値半幅のに対して、レーザー転写された画像の線幅が0.8~2.0倍であることを特徴とする多色画像形成材料及びそれを用いた多色画像形成方法。

【選択図】 なし

認定・付加情報

特許出願の番号

特願2002-011885

受付番号

50200071066

書類名

特許願

担当官

第二担当上席

0091

作成日

平成14年 1月24日

<認定情報・付加情報>

【特許出願人】

【識別番号】

000005201

【住所又は居所】

神奈川県南足柄市中沼210番地

【氏名又は名称】

富士写真フイルム株式会社

【代理人】

申請人

【識別番号】

100105647

【住所又は居所】

東京都港区赤坂一丁目12番32号 アーク森ビ

ル28階栄光特許事務所

【氏名又は名称】

小栗 昌平

【選任した代理人】

【識別番号】

100105474

【住所又は居所】

東京都港区赤坂1丁目12番32号 アーク森ビ

ル28階 栄光特許事務所

【氏名又は名称】

本多 弘徳

【選任した代理人】

【識別番号】

100108589

【住所又は居所】

東京都港区赤坂1丁目12番32号 アーク森ビ

ル28階 栄光特許事務所

【氏名又は名称】

市川 利光

【選任した代理人】

【識別番号】

100115107

【住所又は居所】

東京都港区赤坂1丁目12番32号 アーク森ビ

ル28階 栄光特許事務所

【氏名又は名称】

髙松 猛

【選任した代理人】

【識別番号】

100090343

【住所又は居所】

東京都港区赤坂1丁目12番32号 アーク森ビ

ル28階 栄光特許事務所

1

次頁有

認定・付加情報(続き)

【氏名又は名称】 栗宇 百合子

出願人履歴情報

識別番号

[000005201]

1. 変更年月日 1990年 8月14日

[変更理由] 新規登録

住 所 神奈川県南足柄市中沼210番地

氏 名 富士写真フイルム株式会社